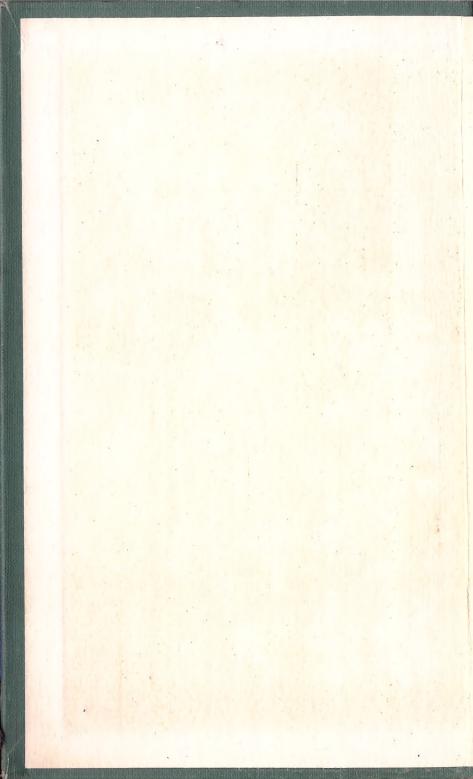
# TPAAbHbIM MIKPOCXEMAM



# СПРАВОЧНИК

ПО

# ИНТЕГРАЛЬНЫМ МИКРОСХЕМАМ

Под общей редакцией Б. В. ТАРАБРИНА



**6ФО.3 С 74** УДК 621.382.049.7—181.48(03)

Авторы: Б. В. Тарабрин, С. В. Якубовский, Н. А. Барканов, Б. А. Вородин, Б. П. Кудряшов, Ю. В. Назаров, Ю. Н. Смирнов

Справочник по интегральным микросхемам. Под С 74 общ. ред. Б. В. Тарабрина. М., «Энергия», 1977.

584 с. с ил.

На обороте тит. л. авт.: Б. В. Тарабрин, С. В. Якубовский, Н. А. Барканов и др.

Справочник содержит сведения по отечественным интегральным микросхемам, разработанным до 1974 г.: классификацию по функциональному и конструктивно-технологическим признакам, систему условных обозначений, условия эксплуатации, принципиальные электрические схемы, электрические параметры и методы их измерения. Даны рекомендации по применению микросхем.

Справочник рассчитан на инженерно-технических работников, saнимающихся разработкой и эксплуатацией радиоэлектронной аппа-

ратуры.

 $C\frac{30404-235}{051(01)-77} 181-77$ 

6ФО.3

## СОДЕРЖАНИЕ

Предисловие	7
РАЗДЕЛ ПЕРВЫЙ	
ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ ОБ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМАХ	71
	0
1-1. Терминология	8
CXeM	9
Технология	9
Корпуса микросхем по функциональ-	10
ному назначению и обозначение типов	19
1-4. Условия эксплуатации интегральных микросхем	24
1-5. Электрические параметры интегральных микросхем	31
Параметры, имеющие размерность напряжения Параметры, имеющие размерность тока	31
Гараметры, имеющие размерность мощности	34
Параметры, имеющие размерность частоты	34
Параметры, имеющие размерность времени	34
Прочие параметры	36
РАЗДЕЛ ВТОРОЙ	
справочные данные	
ЦИФРОВЫХ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ	
	The second
Серии 104 и К104	38
Серии 106 и К106.	58
Серии 109 и к 109	62
Серии 110 и К110	65
Серии 113 и K113	76 81
Серии 115 и К115	86
Серия K120	90
Серии 121 и К121	104
Серии 128 и K128	107
Серия К131	116
Серии 133 и К133	122
Серии 134 и К134	132 142
Серии 136 и К136	
1 A Company of the Co	0

Серия	K138											1.7.			100	
Серия	K141														160	
Серия	K144														164	
Серии	146 и	K146.													166	)
Сепии	155 W	K155.									113				172	1
Серия															186	,
						•						Marie .	100		191	
	K158														195	
Серия																
Серия																
Серия															. 198	
Серии	178 и	K178.													204	
Серия	185 .														, 207	
Серия	K187														209	)
Серия	188				303					13			7		213	3
Серия	101				• • •							300	161		214	
	001	17001									•				221	
Серии	201 И	K201.													227	
Серия	202 .			1												
	204 и	K204.													232	
Серия	205 .														238	
Серии	210 и	K210.													. 241	
Серия	211 .														243	3
Серия	215								1						. 250	)
	217 W	K217.							14.1						254	Į.
		K218.													262	
Серия	221		•						•					4/2	265	5
	223 и														269	
															275	
		K229.														
		K230.													-05	
Серия	231 .															
Серия	240 .														. 289	
Серии	243 и	K243.													. 298	
Серия	263 .														. 310	)
															7.72	
				D/	ЗД	FЛ	TPF	ти	Й							
					FOR											
	. 4				Bon											
	Al	НАЛОГ	овы	X	HHT	ELL	АЛІ	oHb	XI	MM	KP	OCX	EM			
Contra	101	K101													. 313	3
Серии	IV1 10	K101.													A STATE OF THE PARTY OF THE PAR	
Серия	K118														320	
Серии		K119.														
Серии		K122.													. 331	
Серии		K123.													. 337	
Серии	124 и	K124.													. 338	
Серии	129 и	K129.													. 339	
Серии		K140 .													. 340	0
Серии	149 и	K149	2 7	11			1609	V	1						. 343	3
Серии	153 W	K149 . K153 .	3		1.10	100						-		19.0	344	1
Серии	150 1	K159						VI.			- 14			Mil	34	7
Серии		K162													0 1	7
1															34	
Серия															348	
Серия	108 .	K173													349	
Серии	1/3 14	MI/J.									0 0			0 4	. 04	-7
	210 2			1	-											

Серия К137 . . . .

Серия 175 и K177 Серии 190 и K190 Серии 198 и K198 Серии 218 и K218 Серия 219 Серия 226 и K226 Серии 226 и K226 Серии 228 и K228 Серия 235 Серия K237 Серия K237 Серия K264 Серии 265 и K265 Серии 272 и K272 Серии 284 и K284 Серия 301 Серия 301 Серия 504 и K504  РАЗДЕЛ ЧЕТВЕРТЫЙ МЕТОДЫ ИЗМЕРЕНИЯ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ	352 354 355 357 361 367 375 387 395 404 412 423 425 428
интегральных микросхем	
<ul> <li>4-1. Особенности измерения параметров микросхем</li> <li>4-2. Измерение параметров цифровых интегральных микросхем Общие положения Измерение параметров, имеющих размерность напряжения Измерение параметров, имеющих размерность тока Измерение динамических параметров</li> <li>4-3. Методы измерения электрических параметров аналоговых интегральных микросхем Общие положения Измерение параметров, имеющих размерность напряжения Измерение параметров, имеющих размерность тока Измерение параметров, имеющих размерность мощности Измерение параметров, имеющих размерность частоты Измерение параметров, имеющих размерность времени Измерение относительных параметров</li> <li>Измерение параметров, имеющих размерность сопротивления Измерение параметров, имеющих размерность сопротивления</li> <li>Измерение параметров, имеющих размерность копротивления</li> <li>Измерение параметров имеющих размерность мощности интегральных микросхем</li> </ul>	430 432 432 433 436 442 443 445 454 460 462 464 477 481 483 484
РАЗДЕЛ ПЯТЫЙ	
применение интегральных микросхем	
5-1. Рекомендации по монтажу интегральных микросхем	485 488
К133, 155 и К155 Счетные триггеры	489 489
Счетчики	500

	Регистры сдвига	514
	Сумматоры	515
	Разные схемы	515
	Примеры функциональных узлов на микросхемах серий	
	113, K113	519
	Триггеры	528
	Счетчики	531
	Дешифраторы	535
	Регистры	538
	Сумматоры	538
	Генераторы импульсных напряжений	540
	Формирователи импульсов	542
5-3.	Примеры построения функциональных узлов РЭА на ана-	
1	логовых микросхемах	543
	Приложение 1	554
	Приложение 2	564

## ПРЕДИСЛ ОВИЕ

Быстрое расширение областей применения электронных устройств — одна из характерных особенностей современного научнотехнического прогресса. Сегодня электроника помогает быстрее считать, рациональнее планировать, точнее управлять технологическими процессами.

Создавать современные сложные электронные устройства, работающие с высокой надежностью и имеющие приемлемые для практики габа-

риты и массу, позволяют только интегральные микросхемы.

Отечественная электронная промышленность выпускает большую номенклатуру микросхем, позволяющую создавать радиоэлектронную аппаратуру различного назначения и отвечающую самым разнообразным предъявляемым к ней требованиям. Большое увеличение функциональной плотности РЭА на интегральных микросхемах при существенном повышении ее эксплуатационной надежности и долговечности, резкое уменьшение габаритов, массы и потребляемой мощности сделали интегральные микросхемы основной элементной базой современной РЭА.

Однако в ряде случаев недостаточное знание параметров и эксплуатационных особенностей интегральных микросхем не дает возможности полностью использовать преимущества микросхем и даже приводит к технически неоправданному отказу от их применения.

Анализ отказов микросхем в РЭА показывает, что в большинстве случаев отказы обусловлены нарушениями требований по правильности их применения и эксплуатации. Поэтому в справочнике, помимо электрических и эксплуатационных параметров интегральных микросхем, даны рекомендации по их применению и измерению параметров.

Рекомендации по применению, методы измерения параметров и другие сведения базируются на результатах обобщения опыта применения и материалах работ по изучению свойств и параметров интеграль-

ных схем.

Все замечания и предложения по улучшению справочника авторы просят направлять по адресу: 113114, Москва, М-114, Шлюзовая наб., 10, издательство «Энергия».

Авторы

#### РАЗДЕЛ ПЕРВЫЙ

## ОБЩИЕ СВЕДЕНИЯ ОБ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМАХ

#### 1-1. ТЕРМИНОЛОГИЯ

Микроэлектроника— область электроники, охватывающая проблемы исследования, конструирования, изготовления и применения микроэлектронных изделий.

Микроэлектронное изделие — электронное устрой-

ство с высокой степенью интеграции.

Интегральная микросхема (микросхема, МС) — микроэлектронное изделие, выполняющее определенную функцию преобразования и обработки сигнала и имеющее высокую плотность упаковки электрически соединенных элементов (или элементов и компонентов) и (или) кристаллов, которые с точки зрения требований к испытаниям, приемке, поставке и эксплуатации рассматриваются какединое целое.

Элемент интегральной микросхемы — часть микросхемы, реализующая функцию какого-либо электрорадиоэлемента, которая выполнена нераздельно от кристалла или подложки и не может быть выделена как самостоятельное изделие с точки зрения требований к испытаниям, приемке, поставке и эксплуатации (к электрорадиоэлементам относятся транзисторы, диоды, резисторы, конденсаторы и др.).

Компонент интегральной микросхемы часть микросхемы, реализующая функции какого-либо электрорадиоэлемента, которая может быть выделена как самостоятельное изделие с точки зрения требований к испытаниям, приемке, поставке и эксплу-

атации.

Полупроводниковая интегральная микросхема— микросхема, все элементы и межэлементные соединения которой выполнены в объеме и на поверхности полупроводника.

Пленочная интегральная микросхема (пленочная микросхема) — микросхема, все элементы и межэлементные соединения которой выполнены в виде пленок (разновидности пленочных микросхем: толстопленочные и тонкопленочные).

Гибридная интегральная микросхема (гибридная микросхема) — микросхема, содержащая, кроме элементов, компоненты и (или) кристаллы (разновидности микросхемы — много-

кристальная МС).

Кристалл интегральной микросхемы— часть полупроводниковой пластины, в объеме и на поверхности которой сформированы элементы полупроводниковой микросхемы, межэлементные соединения и контактные площадки.

Аналоговая интегральная микросхема—микросхема, предназначенная для преобразования и обработки сигналов, изменяющихся по закону непрерывной функции [частный случай аналоговой МС — микросхема с линейной характеристикой (линейная микросхема)].

Цифровая интегральная микросхема— микросхема, предназначенная для преобразования и обработки сигналов, изменяющихся по закону дискретной функции (одним из видов цифро-

вой микросхемы является логическая МС).

Корпус интегральной микросхемы— часть конструкции микросхемы, предназначенная для ее защиты от внешних воздействий и для соединения с внешними электрическими цепями посредством выводов.

Степень интеграции интегральной микрос хемы — показатель степени сложности микросхемы, характеризуе-

мой числом содержащихся в ней элементов и компонентов.

Степень интеграции микросхемы определяется по формуле  $K=\log N$ , где K — коэффициент, определяющий степень интеграции, округляемый до ближайшего большого целого числа; N — число вхо-

дящих в микросхему элементов и компонентов.

Серия интегральных микросхем — совокупность типов микросхем, которые могут выполнять различные функции, имеют единое конструктивно-технологическое исполнение и предназначены для совместного применения.

## 1-2. КОНСТРУКТИВНО-ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ ВИДЫ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

#### ТЕХНОЛОГИЯ

Современная микроэлектроника развивается преимущественно по двум базовым конструктивно-технологическим направлениям: создание полупроводниковых интегральных микросхем и гибридных интегральных микросхем.

Полупроводниковые микросхемы. Основой технологического метода их создания является планарный процесс, обеспечивающий одновременное изготовление большого количества МС на одной пластине полупроводникового материала. Этот процесс осуществляется с помощью:

планарной технологии с использованием полупроводникового материала и изоляцией элементов разделительными *p-n* переходами; планарной технологии с применением полупроводникового мате-

риала и изоляцией элементов слоем двуокиси кремния;

планарно-эпитаксиальной технологии с изоляцией элементов раз-

делительными р-п переходами;

технологии совмещенных схем, когда по планарной технологии в полупроводниковом материале создаются активные элементы (транзисторы, диоды), а на поверхности полупроводника методами тонкопленочной технологии — пассивные элементы (конденсаторы, резисторы).

Каждый из этих технологических методов имеет свои преимущества для конкретных полупроводниковых микросхем, но в настоящее время наиболее широкое распространение получила планарно-эпитак-

сиальная технология.

Гибридные интегральные микросхемы изготавливают в основном с применением двух базовых технологических процессов:

получения толстых пленок методом шелкографии;

получения тонких пленок методом термического вакуумного осаж-

дения и др.

Интегральные МС, изготовленные методом шелкографии, получили название толстопленочных, а изготовленные методами вакуумного напыления, ионно-плазменного и реактивного распыления и др.—тонкопленочных интегральных микросхем.

Практика применения полупроводниковых и гибридных интегральных микросхем показала, что они не конкурентны между собой, а вза-

имно дополняют друг друга.

#### КОРПУСА

Интегральные микросхемы выпускают в корпусах и без корпусов.

Типы корпусов. Согласно ГОСТ 17467-72 корпуса интегральных

микросхем делятся на четыре типа (см. табл. 1-1).

#### Таблица 1-1

Тип	Форма основания корпуса	Расположение выводов корпуса относительно основания
1 2 3 4	Прямоугольная Прямоугольная Круглая Прямоугольная	В пределах основания, перпендикулярно ему За пределами основания, перпендикулярно ему В пределах основания, перпендикулярно ему Параллельно плоскости основания, за его пределами

По габаритным и присоединительным размерам корпуса подразделяют на типоразмеры, каждому из которых присваивают шифр, соетоящий из обозначения типа корпуса (1, 2, 3 или 4) и двузначного числа (от 01 до 99), обозначающего номер типоразмера.

Условное обозначение конструкции корпуса состоит из шифра типоразмера корпуса, числа, указывающего количество выводов, и

номера модификации.

Например, корпус 201.14-2 — это прямоугольный корпус типа 2,

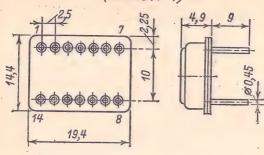
типоразмера 01, с 14 выводами, модификация вторая.

Габаритные и присоединительные размеры на чертежах (в технических условиях, справочниках, паспортах МС) указывают без учета специальных элементов или устройств для дополнительного отвода тепла от корпусов микросхем, если эти устройства не являются неотъемлемыми частями корпусов. Специальные элементы или устройства (теплоотводы) и способы их крепления указывают в технической документации на микросхемы конкретных типов.

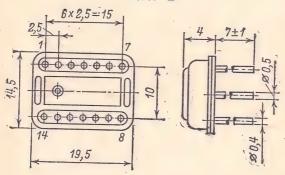
Для корпусов МС установлен шаг выводов: для корпусов типов 1 и 2-2,5 мм; типа 3- под углом 30 или  $45^\circ$ ; типа 4-

1,25 mm.

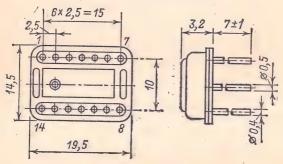
## 151.14-1 (252MC14-1)

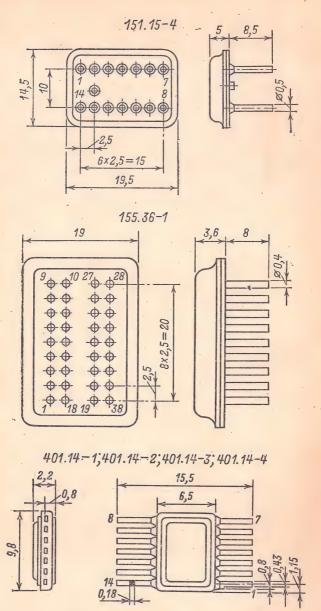


151.15-2

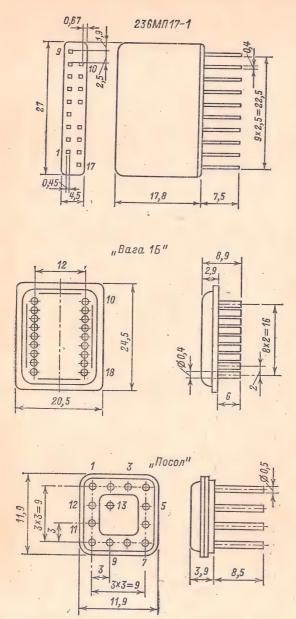


151.15-3(252MC15-3)

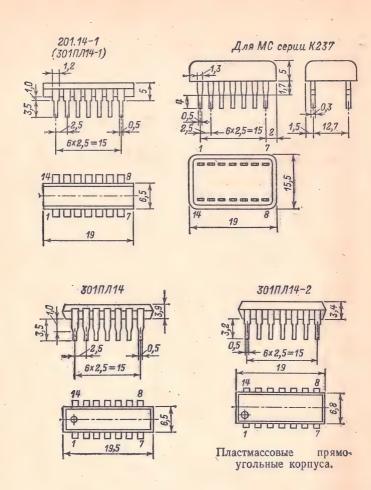


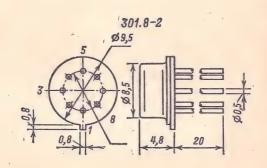


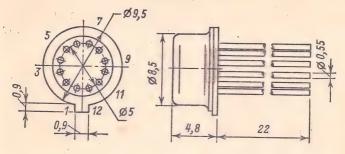
Стеклянный (401.14-1) и металлостеклянные прямоугольные стандартные корпуса.



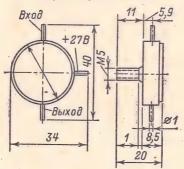
Металлостеклянные прямоугольные нестандартные корпуса.





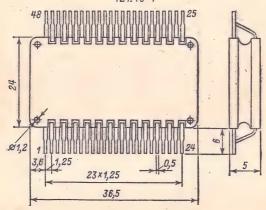


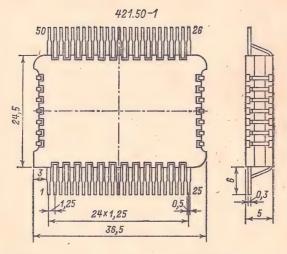
Для серии 272



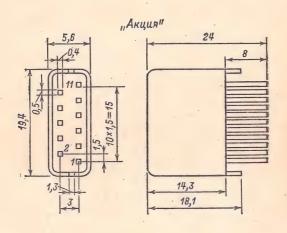
Металлостеклянные круглые корпуса.

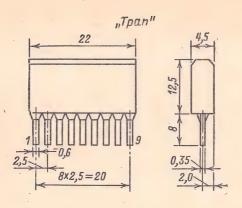
421.48-1

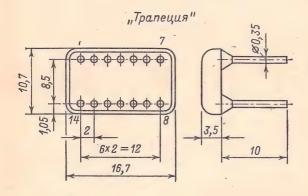


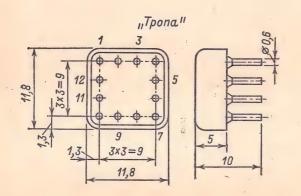


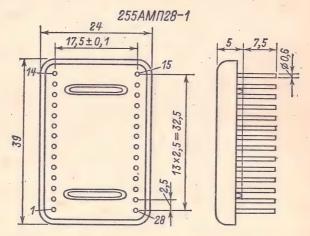
Металлокерамические прямоугольные стандартные корпуса.



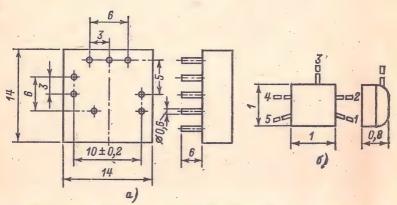








Металлополимерные прямоугольные нестандартные корпуса.



Прямоугольный корпус для микросхем серии (a) и бескорпусное оформление микросхем серии ( $\delta$ ) с герметизацией компаундом.

Выводы корпусов могут быть круглой или прямоугольной формы. Диаметр круглых выводов, как правило, лежит в пределах 0,3-0,5 мм, а размеры выводов прямоугольного поперечного сечения в пределах описанной окружности диаметром 0,4-0,6 мм.

Интегральные микросхемы некоторых серий, разработанных до введения вышеупомянутого ГОСТ, оформлены в нестандартных кор-

пусах.

Конструкции корпусов микросхем, выпускаемых промышленностью, с указанием их габаритно-присоединительных размеров пока-

заны на стр. 11-18.

Бескорпусная микросхема представляет собой кристалл полупроводника, в объеме и на поверхности которого созданы ее элементы. Кристалл защищен пленкой лака или тонким слоем герметизирующего компаунда. Соединение бескорпусных микросхем с монтажными площадками осуществляется с помощью гибких проволочных выводов диаметром 40-50 мкм либо жестких выводов в виде шариков или столбиков диаметром 0,3-0,4 мм. Конструкции бескорпусных МС приведены на стр. 18.

### 1-3. КЛАССИФИКАЦИЯ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ по функциональному назначению и обозначение типов

В СССР с июля 1974 г. действует ГОСТ, который распространяется на вновь разрабатываемые и модернизируемые интегральные микросхемы, устанавливающий их классификацию и систему условных обозначений.

В соответствии с этим ГОСТ по конструктивно-технологическому исполнению микросхемы подразделяются на три группы, которым присвоены следующие обозначения:

5; 7 — полупроводниковые;

2; 4; 6; 8 — гибридные;

3 — прочие (пленочные, вакуумные, керамические и т. д.).

Условное обозначение типа интегральной микросхемы состоит

из четырех элементов.

Первый элемент — цифра, указывающая конструктивно-технологическое исполнение микросхемы (полупроводниковая, гибрид-

второй элемент — две цифры, обозначающие порядковый номер

разработки серии микросхем (от 00 до 99);

третий элемент — две буквы, обозначающие функциональное назначение микросхемы согласно табл. 1-2;

четвертый элемент — порядковый номер разработки микросхем по функциональному признаку в данной серии.

Первый совместно со вторым элементом указывает номер серии микросхем. В обозначении МС конструктивно-технологических серий, разработанных до июля 1974 г., первая из трех цифр стоит в начале обозначения типа, а вторая и третья — после буквенного индекса; буквенные обозначения функционального назначения микросхем этих серий приведены в крайней правой графе табл. 1-2 (соответствуют нормали, действующей до введения ГОСТ).

Большинство МС, сведения о которых помещены в этом справочнике, разработаны до введения в действие ГОСТ. Поэтому их функцио-

нальное назначение установлено по нормали.

	Буквенное с	обозначение
Функции, выполняемые интегральными микросхемами	По ГОСТ 18682-73	Принятое в справоч- нике
Генераторы:	ГС ГГ ГЛ ГФ ГМ ГП	ГС — ГФ
Детекторы: амплитудные импульсные частотные фазовые прочие	Д <b>А</b> ДИ ДС ДФ ДП	ДА ДИ ДС ДФ ДП
Коммутаторы и ключи: тока напряжения прочие ключ транзисторный ключ диодный	КТ КН КП —	— КП КТ КД
Логические элементы: элемент И элемент ИЛИ элемент НЕ элемент И-ИЛИ элемент И-ИЛИ элемент И-НЕ, элемент ИЛИ-НЕ элемент И-ИЛИ-НЕ элемент И-ИЛИ-НЕ элемент И-ИЛИ-НЕ/И-ИЛИ элемент ИЛИ-НЕ/ИЛИ расширители прочие	ЛИ ЛЛ ЛН ЛС ЛБ ЛР ЛК ЛК ЛД	ЛИ ЛЛ ЛН ЛС ЛБ ЛР ЛК ЛК ЛП
Модуляторы: амплитудные частотные фазовые импульсные прочие	MA MC MФ MИ МП	MA MC MФ MИ

	Буквенное о	бозначение
Функции, выполняемые интегральными микросхемами	По ГОСТ 18682-73	Принятое в справоч- нике
Преобразователи:  частоты фазы длительности напряжения мощности уровня (согласователи) формы сигнала код — аналог аналог — код код — код прочие	ПС ПФ ПД ПН ПМ ПУ — ПА ПВ ПВ	ПС ПФ — ПН — ПУ ПМ ПД ПК —
Вторичные источники питания: выпрямители преобразователи стабилизаторы напряжения стабилизаторы тока прочие	EB EM EH ET ET	_ ЕН, ПП ЕТ —
Схемы задержки: пассивные активные прочие	БМ БР БП	<u>-</u>
Схемы селекции и сравнения: амплитудные (уровня сигнала) временные частотные фазовые прочие	CA CB CC CФ CП	CA CB CC CФ
Триггеры:	TB TP TM TT TA TA TA TTA	

	Буквенное о	бозначение
Функции, выполняемые интегральными микросхемами	По ГОСТ 18682-73	Принятое в справоч- нике
Усилители:		
высокой частоты 3	УВ	
промежуточной частоты 3	УP	
низкой частоты <sup>3</sup>	УН	_
импульсных сигналов 3	УИ	УИ
повторители	УЕ	УЭ
считывания и воспроизведения	УЛ	
индикации	УМ	
постоянного тока 3	yT'	УТ
синусоидальных сигналов 4	_	УC
видеоусилители операционные и дифференциальные <sup>3</sup>	3777	УБ
прочие	УД УП	
npo,inc	y.II.	
Фильтры:		
верхних частот	ФВ	ΦВ
нижних частот	ΦН	ΦН
полосовые	ΦЕ	ΦП
режекторные	ФР	ΦС
прочие	ФΠ	<del></del> .
Формировотоми.		
Формирователи:	ATC	
импульсов прямоугольной формы <sup>5</sup> импульсов специальной формы	AΓ AΦ	-
адресных токов <sup>6</sup>	AA	-
разрядных токов 6	AP	
прочие	AΠ	-
	7111	
OTTO VOLTE VALUE OF THE PARTY O		
Элементы запоминающих устройств:	DM	
матрицы-накопители оперативных запо- минающих устройств	PM	
1	PB	
матрицы-накопители постоянных запо-	FD	
матрицы-накопители оперативных запо-	Py	_
минающих устройств со схемами уп-	. 0	
равления		
матрицы-накопители постоянных запо-	PE	tuning)
MHHOLOHULY NORTH OF ON ONCOUNTY VI		
минающих устройств со схемами уп-		
равления		
равления элементы памяти		ЯП
равления	PII	IR MR

	Буквенное о	бозначение
Функции, выполняемые интегральными микросхемами	По ГОСТ 18682-73	Принятое в справоч- нике
Элементы арифметических и дискретных устройств:     регистры    сумматоры    полусумматоры    счетчики    шифраторы    дешифраторы    дешифраторы    комбинированные    прочие	ИР ИМ ИЛ ИЕ ИВ ИД ИК ИП	ИР ИС ИЛ ИЕ ИЩ ИД ИК ИП
Многофункциональные МС <sup>2</sup> : аналоговые цифровые комбинированные прочие	XA XЛ XK XП	ЖА ЖЛ —
Микросборки, наборы элементов: диодов транзисторов резисторов конденсаторов комбинированные прочие	HД HT HP HE HK HП	НД НТ НС НЕ НК

1 Автоколебательные мультивибраторы, блокинг-генераторы и др. 2 Микросхемы, выполняющие одновременно несколько функций.

в Усилители напряжения или мощности (в том числе малошумящие).

4 Независимо от рабочего диапазона частот.

Ждущие мультивибраторы, блокинг-генераторы и др.
 формирователи напряжений и токов.

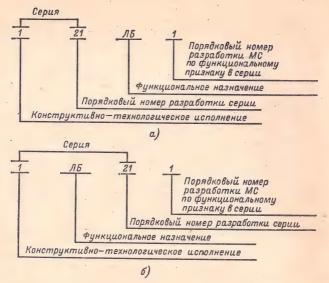
Пример 1. Обозначение типа полупроводниковой логической микросхемы И-НЕ/ИЛИ-НЕ с порядковым номером разработки серии 21 и номером в серии по функциональному признаку 1 согласно ГОСТ: 121ЛБ1. Схема построения условного обозначения этой микросхемы. приведена на стр. 24, рис. а.

Пример 2. Полупроводниковая МС И-НЕ/ИЛИ-НЕ серии 121 имеет условное обозначение по отмененной нормали: 1ЛБ211. Схема построения условного обозначения этой микросхемы приведена на

стр. 24, рис. б.

Интегральные микросхемы, разработанные для радиоэлектронных устройств широкого применения, имеют в начале условного обозначения дополнительный индекс К.

При наличии разброса отдельных электрических параметров, предельных эксплуатационных параметров одного и того же типа микро-



Примеры построения условного обозначения типа микросхемы по  $\Gamma$ ОСТ 18682-73 (a) и микросхемы, разработанной до введения этого  $\Gamma$ ОСТ (б).

схем в конце условного обозначения проставляется дополнительная буква (от А до Я). При маркировке микросхем на их корпусах конечная буква может заменяться цветной точкой. Конкретные значения разброса параметров микросхемы и цвет маркировочной точки указываются в соответствующей технической документации.

# 1-4. УСЛОВИЯ ЭКСПЛУАТАЦИИ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

Интегральные микросхемы сохраняют свои параметры в пределах норм, установленных техническими условиями на МС конкретных типов, в процессе воздействия и после воздействия на них различных эксплуатационных факторов.

В табл. 1-3 указаны условия эксплуатации МС, сведения о которых

имеются в настоящем справочнике.

Минимальная наработка МС в режимах и условиях, указанных в ГОСТ 18725-73 и ТУ на МС конкретных типов, гарантируется не менее 10 000 ч.

В упаковке предприятия-изготовителя или в составе аппаратуры МС различных типов могут храниться не менее 6 или 12 лет (в складских условиях при температуре окружающего воздуха  $20\pm15^\circ$  С, относительной влажности воздуха не более 85%, в отсутствие в воздухе кислотных или других агрессивных примесей) или в условиях, установленных ГОСТ 18725-73.

Одиноч-	удары с уско- рением В		1000	1	1000	1000	0001	1	1000	.	1000	1	1000	1	1000	1	1000	1	1000	1000	1	
Линей-	нагруз- ка с ускоре- нисм g		150	25	150	220	3	25	150	25	150	25	150	.25	150	25	150	25	25	150	25	25
Много-	удары с уско- рением g		150	75	150	150	75	15	150	15	159	75	150	15	150	15	150	15	15	150	75	15
Іня	Уско- рение g		40	7,5	40	6,7	7.5	.	40	ಬ	40	10	40	r,	40	2	40	ιĊ	ಬ	40	7,5	ಬ
Вибрация	Диапазон частот, Гц		5-5000	10600	5—5000	5-5000	10-600	2-600	5-5000	2-600	5-5000	1-600	5-5000	2600	5-5000	2-600		1	- 1		10-600	2—600
	Атмосферное давление, Па		6,7 - 102-3 - 105		102-3	67 102 3 105	105-3.	105-3.	$6,7 \cdot 10^2 - 3 \cdot 10^5$	- 1	$6,7 \cdot 10^2 - 3 \cdot 10^5$		6,7 · 102-3 · 105		-	1	6,7 · 103-3 · 105	Ĩ	1	1,3.102-3.105	$6,7 \cdot 10^2 - 3 \cdot 10^6$	1
Относи- тельная влаж-	ность воздуха при тем- пературе +40° С,	,	98	86	800	0 00	86	* 86	86	* 86	* * *	**	86	* 86	* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	* 86	98	* 86	88	98	86	* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *
Многократное	циклическое изме- нение температуры, «С		-60 -+ 85	0/+-01	-60 + 125	-60 + 125	-10:85		-60-+125 ***	-10++70	02 + 309	95	-60 85	-10-+70	1		-60 85	-10-+70		-60-+125	-40-+85	ı
	Ингервал рабочих температур, °C		-60 - +85		10 - 125	60:125					02 09-		7	т.				-	-	-	-	C8+:-C5
	серии		101	K101	104 K104	106	K106	K108	109	K109	110	K110	113	K113	114	K114	2112	KIID	K118	119	K119	K120

,	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Одиноч- ные удары с уско- рением g	000 100 100 100 100 100 100 100 100 100
Линей- ная на- грузка с уско- рением g	55 55 55 55 55 55 55 55 55 55 55 55 55
Много- кратные удары с уско- рением	150 150 150 150 150 150 150 150 150 150
јия Уско- рение,	9 c c c c c c c c c c c c c c c c c c c
Вибрация Диапазон Ус	00000000000000000000000000000000000000
Атмосферное давление, Па	6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup> 1,3 · 10 <sup>4</sup> —3 · 10 <sup>5</sup> 1,3 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup> 6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup> 6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup> 0,3 · 10 <sup>5</sup> —3 · 10 <sup>5</sup> 6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup>
Относи- тельная влаж- ность воздуха при тем- пературе- ф. %	\$\times \times \
Многократное циклическое изме- нение температуры,	-60 + 125 -60 + 125
Интервал рабочих температур, °C	
Номер	121 K122 K122 K123 K123 K128 K128 K128 K128 K128 K138 K138 K138 K138 K138 K138 K138 K13

Одиноч.	улары с уско- рением g	-	1000	1 1	1	1000		1000	000	1000	120	1	1000	-	1000	1000	1000	1 1	:	200
Линей. (		25	150	35	25	150	25	150	35	25	3.25	25	150	25	150	35	56	25	25	120
Много-	удары с уско- рением g	15	150	0 T	15.	150	15	120	CI (2)	150	35	15	150	100	150	150	2	5.0	75	75
las.	Уско- рение g	2	40	ט יני	O.1.O	40	ر د	40	v ć	<del>2</del> г	01	ro	40	ro c	40	2,0	) LC	υ r0	7,5	15
Вибрация	Диапазон частот, Гц	5—600	5-5000	2-600	2-600	5-5000	5-600	5-5000	2-600	2-3000	5-2000	2-600	5-5000	2-600	0000-1	5 5000	2000	2-600	2-600	2—3000
	Атмосферное давление, Па	1	6,7 . 102-3 . 106		1	6,7 • 102-3 • 105		1,3.10-4-3.10	67.102 3.106	01.0-01.16	6,7 · 102-3 · 109	1	1_	100 2 108	0,1 • 1001 • 10°	67.102-3.106	2	0,2 . 106-3 . 106		6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>6</sup>
Относи- тельная влаж-	BOSHYXA IDM TEM- IEPATYPE +40°C,	* 86	8000	* 000	* 86	86	* 86	2000	000	* 000	88	* 86	86	* 000	***	000	*	* 86	* 86	88
Многократное	циклическое изме- нение температуры, «С	+	-60:+125	-10-+70	-10++70	-60 + +85	-10:+70		60 - 195	0711-00-	-10:+70	-10++01-	1	-10:+10				1		CZI++09-
	Интервал рабочих температур, ©	-	-60-+125	-10+70	-10-+70	-60-+85	07+-01-	CZ1+-00-	60 - 195	***	-10-+70	-10-+70	-60-+125	60.	60.1100			-45-+70	45:+70	CZI++00-
	Серин	K138	140	K141	K144	146	K146	149	153	K153	155	K155	156	K158	K150	162	K162	K166	K167	108

Одиноч- ные удары с уско- рением g	100 100 100 100 100 100 100 100 100 100
Линей- ная на- грузка с уско- рением g	150 150 150 150 150 150 150 150 150 150
Много- кратные удары с уско- рением	150 150 150 150 150 150 150 150 150 150
ция Уско- рение	04 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 0
Вибрация  Диапазон  Часкот,  рен	
Атмосферное давление, Па	6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>6</sup>
Относи- тельная влаж- ность воздуха при тем- пературе +40° С.	* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *
Многократное циклическое изме- нение температуры,	-10.+70 -60.+85 -10.+70 -60.+85 -10.+70 -60.+85 -10.+70 -60.+85 -10.+70 -60.+85 -10.+70 -60.+85 -10.+70
Интервал рабочих температур, °G	100
Номер	K173 173 K173 K176 K177 177 K177 K199 K190 K198 K198 Z01 Z02 Z04 Z04 K204 K204 K204 K204

Одиноч-	удары с уско- рением g	1000 1000 1000 1000 1000 150 25 25 150	200
Линей-	грузка с уско- рением g	150 150 150 150 150 150 150 150 150 150	100 100 25 25
Много-	удары с уско- рением g	150 75 75 75 75 150 150 150 150 150 150 150 150 150 15	75 75 75
ияя	Уско- рение g	40 40 40 40 40 40 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	01010
Вибрация	Диапазон частот, Гц	2000 1000	5—5000 1—600 1—600
	Атмосферное давление, Па	6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup>	6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup> 6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup> 6,7 · 10 <sup>2</sup> —3 · 10 <sup>5</sup>
Относи-	Bosgyxa npu rem- neparype +40°C,	80.00000000000000000000000000000000000	* * *
Многократное	циклическое изме- нение температуры, °C		
To the state of th	литервал расочих температур, °C	-60 - 70 - 70 - 70 - 70 - 70 - 70 - 70 -	++++
	серии	205 210 K210 K211 K217 K218 K224 K224 K228 K228 K228 K228 K228 K228 K228 K228	229 K229 230 K230

Одиноч-	удары с уско- рением g	1000	200	150	1000	1000	1 5	901	1000	199	0001	500	1 200
Линей-	Линей- ная на- грузка с уско- рением g		100	50	150	120	10	150	150	25	25	100	25
Много-	удары с уско- рением g	150	75	35	150	150	55	75	150	1 2	75	75	75
тин	Уско- рение g					40							90
Вибрация	Диапазон частот, Fu	5—5000	2-3000	5-3000	5-5000	2-5000	5-80	2-2000	5-5000	5-600	1—600	5-3000	5-5000
	Атмосферное давление, Па	6,7 · 102—3 · 105	$6,7 \cdot 10^2 - 3 \cdot 10^5$	6.7 · 102—3 · 105	6,7 . 102-3 . 105	$6.7 \cdot 10^{2} - 3 \cdot 10^{5}$		6,7 · 102—3 · 109	$6.7 \cdot 10^{2} - 3 \cdot 10^{5}$		6,7.102-3.10	$6,7 \cdot 10^2 - 3 \cdot 10^6$	$6,7 \cdot 10^2 - 3 \cdot 10^6$
Относи-	ность воздуха при тем- пературе +40°С,	86	86	00 00 00 00	86	* 00 00	86	* 000	88	* 86	**	0000	86 86 86
Миогократиое	P. H		02++09-	-60-+70	02++09-	+1++50 -60++70	-	02++09-	•	1	0/+-09-	-60 + 85	
	Интервал рабочих температур, °C	-60-+85	02+-09-	-30+70	02+-09-	+1++50	-10++55	02++09-			02+-09-		++
	Номер	231	235	K237	243	K243	K264	265	272	K272	284	301	504 K504

\* Относительная влажность воздуха при 20°С.

\*\* Относительная влажность воздуха при 25°С.

\*\*\* Для интегральных микросхем К1УТ531В интервал рабочих температур от —10 до +85°С.

\*\*\*\* Для интегральных микросхем 1ЛИ091 интервал рабочих температур от —60 до +85°С.

Бескорпусные МС в негерметичной или влагонезащищенной упаковке в условиях производства при влажности не более 65% и нормальной температуре могут находиться не более 30 сут, а в герметичной или влагозащищенной упаковке предприятия-изготовителя МС в склад-

ских условиях — не более 2 лет.

Бескорпусные МС, установленные в герметизируемые объемы (корпуса модулей, узлов или блоков аппаратуры и т. п.), допускают хранение такой же длительности, как и МС в корпусах. Во всех случаях срок хранения МС исчисляется с месяца, в котором они изготовлены (в соответствии с маркировкой на корпусе или паспортом микросхемы).

# 1-5. ЭЛЕКТРИЧЕСКИЕ ПАРАМЕТРЫ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

Ниже приводятся перечень электрических параметров интегральных микросхем, их буквенные обозначения и определения, установленные ГОСТ 19480-74 «Микросхемы интегральные. Электрические параметры. Термины, определения и буквенные обозначения», ГОСТ 18683-73 «Микросхемы интегральные логические. Методы измерения электрических параметров», ГОСТ 19799-74 «Микросхемы интегральные аналоговые. Методы измерения электрических параметров и определения характеристик», а также ряда других имеющихся в справочнике электрических параметров, не вошедших в упомянутые стандарты.

Если существенные признаки понятия содержатся в буквальном значении термина, определение параметра не приводится. Вместе с тем в перечень не включены обозначения и определения параметров, широко распространенных в научно-технической литературе по радио-электронике, таких, как входное напряжение  $U_{\rm Bx}$ , выходное напря-

жение  $U_{\text{вых}}$ , длительность импульса  $t_{\text{и}}$  и т. п.

#### ПАРАМЕТРЫ, ИМЕЮЩИЕ РАЗМЕРНОСТЬ НАПРЯЖЕНИЯ

Максимальное входное напряжение  $U_{\rm вх, макс}$  — наибольшее значение входного напряжения интегральной микросхемы, при котором выходное напряжение соответствует заданному значению.

Минимальное входное напряжение U<sub>вх.мин</sub> — наименьшее значение входного напряжения микросхемы, при котором выходное напря-

жение соответствует заданному значению.

*Чувствительность* S — наименьшее значение входного напряжения, при котором электрические параметры микросхемы соответствуют заданным значениям.

Диапазон входных напряжений  $\Delta U_{\rm BX}$  — интервал значений напряжений от минимального входного напряжения до максимального.

Bходное напряжение покоя  $U_0$ ,  $_{
m BX}$  — значение напряжения на

входе микросхемы в отсутствие входного сигнала.

Выходное напряжение покол  $U_0$ , вых — значение напряжения на выходе микросхемы в отсутствие входного сигнала.

Входное напряжение ограничения  $U_{\rm BX}$ ,  $_{\rm orp}$  — наименьшее значение входного напряжения микросхемы, при котором наступает ограничение выходного напряжения.

Hanpsжение смещения  $U_{\rm cm}$  — значение напряжения постоянного тока на входе микроехемы, при котором выходное напряжение равно нулю.

Синфазные входные напряжения  $U_{\mathrm{c} \, \mathrm{th}, \, \mathrm{BX}}$  — значение напряжений между каждым из входов микросхемы и общим выводом, амплитуды и фазы которых совпадают.

Помехоустойчивость  $U_{\Pi, \text{ макс}}$  — наибольщее значение напряжения на входе микросхемы, при котором еще не происходит изменения

уровней ее выходного напряжения.

Помехоустойчивость статическая  $U_{\Pi, \ cT}$  — наибольшее значение допустимого напряжения статической помехи по высокому и низкому уровням входного напряжения, при котором еще не происходит изменение уровней выходного напряжения цифровой интегральной микросхемы.

Mаксимальное выходное напряжение  $U_{\mathrm{вых, макс}}$ — наибольшее значение выходного напряжения, при котором изменения параметров ми-

кросхемы соответствуют заданным значениям.

Mинимальное выходное напряжение  $U_{\mathrm{вых, \, мин}}$  — наименьшее значение выходного напряжения, при котором изменения параметров микросхемы соответствуют заданным значениям.

Приведенное ко входу напряжение шумов  $U_{\mathrm{m, \, BX}}$  — отношение напряжения собственных шумов на выходе микросхемы при закоро-

ченном входе к коэффициенту усиления напряжения. Остаточное напряжение  $U_{\rm oct}$  — падение напряжения на выходе

пороговой микросхемы в открытом состоянии.

Напряжение срабатывания  $U_{\rm cp6}$  — наименьшее значение напряжения постоянного тока на входе микросхемы, при котором она переходит из одного устойчивого состояния в другое.

Hanpsжение отпускания  $U_{\text{отп}}$  — наибольшее значение напряжения постоянного тока на входе микросхемы, при котором она перехо-

дит из одного устойчивого состояния в другое.

Минимальное прямое напряжение на переходах  $U_{\rm пр, \, мин}$  — наименьшее значение падения напряжения на переходах микросхемы, при котором обеспечивается заданное значение ее электрических параметров.

 $^{\circ}$  Максимальное обратное напряжение  $U_{\text{обр}}$ , макс — наибольшее значение падения напряжения на p-n переходе микросхемы при проте-

кании через него обратного тока.

Напряжение источника питания  $U_{\mu, \Pi}$ .

Остаточное напряжение электронного ключа  $U_{\text{ост, 0}}$  —падение напряжения сигнала на открытом электронном ключе.

Aмплитуда импульсов входного напряжения  $U_{\rm BX,A}$  — амплитуд-

ное значение импульсов напряжения на входе микросхемы.

Максимальная амплитуда импульсов входного напряжения  $U_{
m BX,\ A,\ Make}$  — наибольшее амплитудное значение импульсов напряжения на входе микросхемы, при котором искажение формы импульсов выходного напряжения не превышает заданного значения.

Максимальная амплитуда импульсов выходного напряжения  $U_{\mathrm{вых, A, макс}}$  — наибольшее амплитудное значение импульсов напряжения на выходе микросхемы, при котором искажение формы импуль-

сов выходного напряжения не превышает заданного значения.

Hапряжение логической единицы  $U^1$  — значение высокого уровня напряжения для «положительной» логики и значение низкого уровня

напряжения для «отрицательной» логики:

Напряжение логического нуля U° — значение низкого уровня напряжения для «положительной логики» и значение высокого уровня. напряжения для «отрицательной логики».



#### параметры, имеющие размерность мощности

Потребляемая мощность Рпот — значение мощности, потребляемой микросхемой от источников питания в заданном режиме.

Максимальная потребляемая мощность Р пот, макс — значение мощности, потребляемой микросхемой в предельном режиме потребления. Потребляемая мощность в состоянии логической единицы Р пот.

Потребляемая мощность в состоянии логического нуля Род.

Средняя потребляемая мощность  $P_{\text{пот, ср}}$  — полусумма мощностей, потребляемых цифровой микросхемой от источников питания в двух различных устойчивых состояниях.

#### ПАРАМЕТРЫ, ИМЕЮЩИЕ РАЗМЕРНОСТЬ ЧАСТОТЫ

Нижняя граничная частота полосы пропускания f<sub>н</sub> — наименьшее значение частоты, на которой коэффициент усиления микросхемы уменьшается на 3 дБ от значения на заданной частоте.

Верхняя граничная частота полосы пропускания  $f_{\rm B}$  — наибольшее значение частоты, на которой коэффициент усиления микросхемы уменьшается на 3 дБ от значения на заданной частоте.

Полоса пропускания  $\Delta f$  — диапазон частот между верхней и ниж-

ней граничными частотами полосы пропускания микросхемы.

Центральная частота полосы пропускания  $f_{\mu}$  — значение частоты, равное полусумме нижней и верхней граничных частот полосы пропускания микросхемы.

Частота единичного усиления f<sub>1</sub> — значение частоты, на которой коэффициент усиления интегральной микросхемы равен единице.

Частота среза амплитудно-частотной характеристики fcp3значение частоты амплитудно-частотной характеристики, на которой коэффициент усиления микросхемы равен 0 дБ.

Частота следования импульсов входного напряжения  $f_{\rm BX}^*$ .

Частота генерирования fr.

#### ПАРАМЕТРЫ, ИМЕЮЩИЕ РАЗМЕРНОСТЬ ВРЕМЕНИ

Время задержки импульса  $t_{\rm зn}$  — интервал времени между фронтами входного и выходного импульсов микросхемы, измеренный на

заданном уровне напряжения или тока.

Время нарастания выходного напряжения  $t_{\rm hap}$  — интервал времени, в течение которого выходное напряжение микросхемы изменяется с первого достижения уровня 0,1 до первого достижения уровня 0,9 установившего значения.

Время установления выходного напряжения  $t_{
m vcr}$  — интервал времени, в течение которого выходное напряжение микросхемы изменяется с первого достижения уровня 0,1 до последнего достижения

уровня 0,9 установившегося значения.

Время перехода интегральной микросхемы из состояния логической единицы в состояние логического нуля  $t^{1,0}$  — интервал времени, в течение которого напряжение на выходе микросхемы переходит от напряжения логической единицы к напряжению логического нуля, измеренный на уровнях 0,1 и 0,9 или на заданных значениях напря-

Время перехода микросхемы из состояния логического нуля в соcтояние логической единицы  $t^{0,1}$  — интервал времени, в течение ко-

торого напряжение на выходе микросхемы переходит от напряжения логического нуля к напряжению логической единицы, измеренный на уровнях 0,1 и 0,9 или на заданных значениях напряжения.

Время задержки включения  $t_{\mathfrak{s}\mathfrak{p}}^{\mathfrak{o},\mathfrak{d}}$  — интервал времени между входным и выходным импульсами при переходе напряжения на выходе микросхемы от напряжения логической единицы к напряжению логического нуля, измеренный на уровне 0,1 или на заданных значениях напряжения.

Время задержки выключения  $t_{3\pi}^{0,1}$  — интервал времени между входным и выходным импульсами при переходе напряжения на выходе микросхемы от напряжения логического нуля к напряжению логической единицы, измеренный на уровне 0,9 или на заданных значениях напряжения.

Время задержки распространения сигнала при включении  $t_{3\mathrm{J},\;\mathrm{p}}^{1,0}$  интервал времени между входным и выходным импульсами при перекоде напряжения на выходе микросхемы от напряжения логической единицы к напряжению логического нуля, измеренный на уровне 0,5 или на заданных значениях напряжения.

Время задержки распространения сигнала при выключении  $t_{\rm 3H,\, p}^{0.1}$  интервал времени между входным и выходным импульсами при переходе напряжения на выходе микросхемы от напряжения логического нуля к напряжению логической единицы или на заданных значениях напряжения.

Среднее время задержки распространения сигнала  $t_{\rm 3H,\, D,\, CP}$  — интервал времени, равный полусумме времени задержки распро-странения сигнала при включении и выключении цифровой микро-

схемы.

Время считывания информации  $t_{
m cq}$  — интервал времени между фронтами адресного и считанного сигналов микросхемы, измеренный на заданных уровнях в заданном режиме.

Bремя записи информации  $t_{\rm 3П}$  — интервал, времени между началом адресного сигнала и появлением записанной информации на вы-

ходе микросхемы, измеренный на заданных уровнях.

Время восстановления после считывания  $t_{\rm вос}$  — интервал времени между концами адресного и считанного сигналов микросхемы, измеренный на заданных уровнях.

#### ОТНОСИТЕЛЬНЫЕ ПАРАМЕТРЫ

Коэффициент усиления напряжения  $K_{\rm y,\ U}$  — отношение выходного напряжения микросхемы к входному напряжению.

Коэффициент передачи напряжения К.

Коэффициент усиления мощности  $K_{v,P}$  — отношение выходной мощности микросхемы к входной мощности.

Коэффициент ослабления синфазных входных напряжений Кос, сф отношение коэффициента усиления напряжения микросхемы к ко-

эффициенту усиления синфазных входных напряжений.

Коэффициент влияния нестабильности источников питания на входной ток Квл. и. п — отношение приращения входного тока микросхемы к вызвавшему его приращению напряжения источника питания. (Аналогично определяются коэффициенты влияния нестабильности источника питания на разность входных токов, э. д. с. смещения и напряжение смещения.)

Относительный динамический диапазон по напряжению  $\Delta U_{\rm лин,\ отн}$ отношение максимального выходного напряжения микросхемы к минимальному выходному напряжению, выраженное в децибелах.

Относительный диапазон автоматической регулировки усиления по напряжению  $\Delta U_{
m APV, \ oth}$  — отношение наибольшего значения коэффициента усиления напряжения к наименьшему его значению при изменении входного напряжения в заданных пределах.

Коэффициент гармоник  $K_{
m r}$  — отношение среднеквадратического напряжения суммы всех, кроме первой, гармоник сигнала к средне-

квадратическому напряжению первой гармоники.

Коэффициент нестабильности по напряжению  $K_{
m HC,\ \it U}$  — отношение относительного изменения выходного напряжения (выходного тока) микросхемы к вызвавшему его относительному изменению входного напряжения.

Коэффициент нестабильности по току К нс. / — отношение относительного изменения выходного напряжения (выходного тока) микросхемы к вызвавшему его относительному изменению тока нагрузки

или сопротивления нагрузки.

Коэффициент неравномерности амплитудно-частотной харак*теристики* (коэффициент неравномерности АЧХ) К<sub>нр. Ач</sub> — отношение максимального значения выходного напряжения микросхемы к минимальному значению в заданном диапазоне частот полосы пропускания, выраженное в децибелах.

Коэффициент подавления Кпол — отношение выходных напряжений микросхемы, измеренных при различных управляющих напряже-

ниях, выраженное в децибелах.

#### прочие параметры

Скорость нарастания выходного напряжения  $v_{U_{
m BMX}}$  — скорость изменения выходного напряжения микросхемы при воздействии импульса максимального входного напряжения прямоугольной формы.

Крутизна вольт-амперной характеристики S<sub>B,A</sub> — отношение силы выходного тока к вызвавшему его напряжению входного сиг-

нала <sup>1</sup>.

Kрутизна преобразования  $S_{\pi \rho \delta}$  — отношение выходного тока смесителя к вызвавшему его приращению входного напряжения при заданном напряжении гетеродина.

Коэффициент объединения по входу Коб — число входов микро-

схемы, по которым реализуется логическая функция.

Коэффициент разветвления по выходу  $\hat{K}_{\text{раз}}$  — число единичных нагрузок, которое можно одновременно подключить к выходу микросхемы 2. (Единичной нагрузкой является один вход основного логического элемента данной серии интегральных микросхем.)

Коэффициент объединения по выходу  $K_{
m o.6.\ Bых}$  — число соединяемых между собой выходов интегральной микросхемы, при котором обеспечивается реализация соответствующей логической операции 1.

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> Термин и обозначение ГОСТ 18683-73, 19480-74 и 19799-74 не уста-

новлены.
<sup>2</sup> В таблицах разд. 2 настоящего справочника указаны максимальные вначения  $K_{\text{раз}}$ , если иное не оговорено для интегральных микросхем отдельных типов.

Сопротивление нагрузки  $R_{\rm H}$  — значение активного сопротивления, подключаемого к выходу интегральной микросхемы, при котором обеспечивается заданное значение выходного напряжения (выходного тока) или заданное усиление.

Емкость нагрузки  $C_{\rm H}$  — максимальное значение емкости, подключенной к выходу интегральной микросхемы, при котором обеспечиваются заданные частотные и иные ее параметры.

Параметры диодов и транзисторов, входящих в микросборки (наборы диодов и транзисторов), обозначаются в справочнике символами, установленными для этих полупроводниковых приборов соответствующими Государственными стандартами СССР.

#### РАЗДЕЛ ВТОРОЙ

## СПРАВОЧНЫЕ ДАННЫЕ **ЦИФРОВЫХ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ¹**

#### СЕРИИ 104 И К104

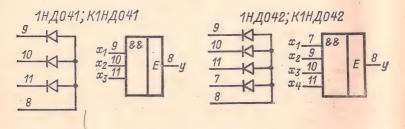
Тип логики: ДТЛ. Состав серий

```
1НД041, К1НД041 — диодная сборка трехвходовая.
1НД042, К1НД042 — диодная сборка четырехвходовая.
1НД043, К1НД043 — 2 трехвходовые диодные сборки.
1НД044, К1НД044 — 4 четырехвходовые диодные сборки.
1ЛИ041, К1ЛИ041—элемент 2И с возможностью расширения по И.
1ЛИ042, К1ЛИ042—элемент 3И с возможностью расширения по И.
1ЛИ043, К1ЛИ043 - элемент 4И с возможностью расширения по И.
1ЛИ044, K1ЛИ044 — 2 элемента 3И с возможностью расширения по И. 1ЛИ045, K1ЛИ045 — 2 элемента 4И с возможностью расширения по И.
1ЛБ041. К1ЛБ041 — элемент И-НЕ с возможностью расширения по И
                       или ИЛИ.
1ЛБ043, К1ЛБ043 — элемент ЗИ-НЕ с возможностью расширения по
```

И и ИЛИ.

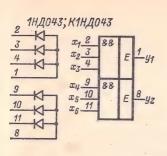
1ЛБ044, К1ЛБ044 — элемент 4И-НЕ с возможностью расширения по И и ИЛИ.

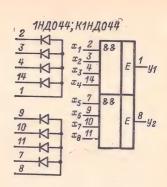
Корпус прямоугольный стеклянный 401-14-1. Выводы: общий — 12.

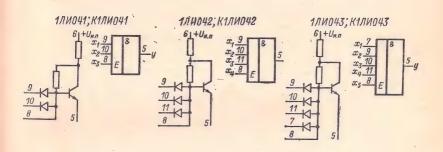


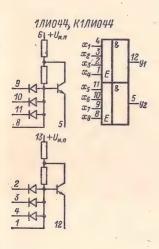
<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> В этом разделе наряду с термином «логический элемент» применяется сокращенное наименование «элемент».

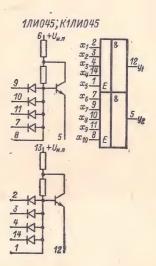
В настоящем разделе параметры  $U_{\rm BMX}^{\,1},\ U_{\rm BMX}^{\,0},\ U_{\Pi,\ \rm cT},\ K_{\rm pas},\ K_{\rm of}$  указаны в диапазоне рабочих температур микросхем, остальные параметры указаны для температуры 25° С.

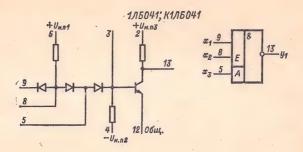


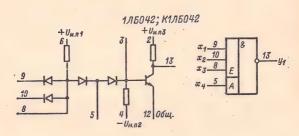


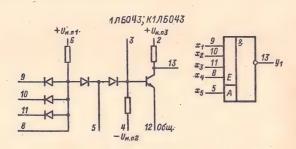


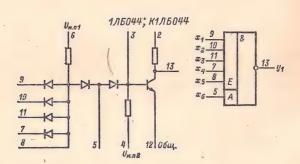












Обозначение параметра	1НД041— 1НД044	К1НД041— К1НД044	1ЛИ041— 1ЛИ045	К1ЛИ041— К1ЛИ045
$U_{\text{и. п.}}$ В * $U_{\text{вх, обр, макс.}}$ В $U_{\text{пр.}}$ В ** $I_{\text{обр.}}$ мкА, не более $I_{\text{вх.}}^{0}$ , мА, не более	 4,5 0,600,85 10 	 4,5 0,550,90 	+6,3 4,5 0,60-0,85 10**	+6,3 4,5 0,55-0,90 - 2,2

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение ±10%. Положительный полюс источника питаподключается к выводу 6 микросхем 1ЛИО41—1ЛИО43, К1ЛИО41— К1ЛИО43 или к выводу 13 микросхем 1ЛИО44, 1ЛИО45, К1ЛИО44, К1ЛИО45. \*\* Для входных диодов.

Таблица 2-2

Обозначение параметра	1ЛБ041—1ЛБ044	<b>К1</b> ЛБ041—К1ЛБ044		
U <sub>и. пі</sub> , В*	+6,3 (6)	+6,3 (6)		
U <sub>и. п2</sub> , В*	-2,4 (4)	-2,4 (4)		
U <sub>н. пз</sub> , В*	+3,0 (2)	+3,0 (2)		
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	18	18		
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	2,6	2,6		
$U_{\mathrm{B}\mathrm{Lix}}^{\mathrm{o}}$ , В, не более	0,5	0,5		
<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более**	20	130		
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более **	, 110	170		
$U_{\text{обр, вх}}$ , В, не более	4,5	4,5		
/ <sub>BX</sub> , мА, не более	1,7	2,0		
$U_{\pi,  c\tau}$ , В, не менее	0,5	0,5		
$K_{\text{pas}}$	5	5 -		

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm 10\%$ ; в скобках указан номер вывода, к котторому подключается соответствующее напряжение питания. \*\* При  $C_{\rm H}=50~{\rm n\Phi}$ .

## СЕРИИ 106 И К106

Тип логики: ТТЛ.

```
Состав серии
```

```
1ЛБ061, 1ЛБ061А,
                      -2 элемента ЗИ-НЕ с возможностью расшире-
1ЛБ062, 1ЛБ062А,
К1ЛБ061, К1ЛБ062
                       ния по ИЛИ.
К1ЛБ063, К1ЛБ064
                     -2 элемента 2И-НЕ с возможностью расшире-
                       ния по ИЛИ.
 1ЛБ065, 1ЛБ065А,
                      -элемент 8И-НЕ с возможностью расширения
 1ЛБ066, 1ЛБ066А,
                       по ИЛИ.
К1ЛБ065, К1ЛБ066
КІЛБ067. КІЛБ068

    – элемент 6И-НЕ с возможностью расширения

                       по ИЛИ.
К1ЛБ069, К1ЛБ0610
                     - элемент 4И-НЕ с возможностью расширения
                       по ИЛИ.
1ЛБ0611, 1ЛБ0611А
                     -4 элемента 2И-НЕ.
1ЛБ0612.
         1ЛБ0612А
                     — 4 элемента 2И-НЕ с открытым коллекторным
                       выходом.
1ЛБ0613, 1ЛБ0613А
                     -3 элемента ЗИ-НЕ.
1ЛБ0614, 1ЛБ0614А
                     -2 элемента 4И-НЕ с повышенным коэффи-
                       циентом разветвления.
 1ЛП061, 1ЛП061А;
1ЛП062, 1ЛП062А;
К1ЛП061, К1ЛП062

    восьмивходовый расширитель по ИЛИ.

К1ЛП063, К1ЛП064

    шестивходовый расширитель по ИЛИ.

 1ЛП065, 1ЛП065А;
1ЛП066, 1ЛП066А;
К1ЛП065, К1ЛП066
                     -2 четырехвходовых расширителя по ИЛИ.
К1ЛП067, К1ЛП068
                     —2 трехвходовых расширителя по ИЛИ.
 1ЛР061, 1ЛР061А,)

    элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ, расширяемый

1ЛР062, 1ЛР062А,
К1ЛР061, К1ЛР062
                       или.
К1ЛР063, К1ЛР064

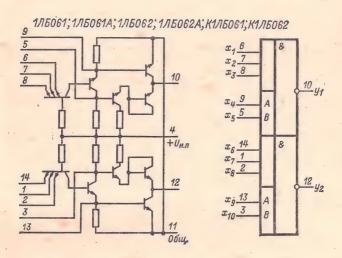
    – элемент 2-2И-2ИЛИ-НЕ, расширяемый

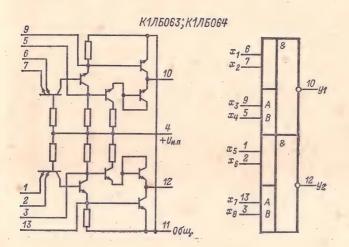
                       или.
 1ЛР065, 1ЛР065А, 1 — 2 элемента 2-2И-2ИЛИ-НЕ, один с расшире-
 1ЛР066, 1ЛР066А
                     нием по ИЛИ.
 1ЛР067, 1ЛР067А, )
                     — 2 элемента 2-2И-2ИЛИ-НЕ.
 1ЛР068. 1ЛР068А
 1ЛР069, 1ЛР069А, ) — элемент 2-2-2-2И-4ИЛИ-НЕ, расширяемый по
1ЛР0610, 1ЛР0610А (
                     или.
1ЛР0611, 1ЛР0611А,
                      – элемент 2-2-2-2И-4ИЛИ-НЕ.
1ЛР0612. 1ЛР0612А
  1TP061, 1TP061A.
                      -RS-триггер с элементами ЗИ-НЕ на входе.
  1TP062, 1TP062A,
                       расширяемыми по ИЛИ.
K1TP061, K1TP062
1TP063; 1TP063A,
K1TP063, K1TP064,
                     - RS-триггер с элементами на входе 2И-НЕ,
                       расширяемыми по ИЛИ.
  1TP064, K1TP064A

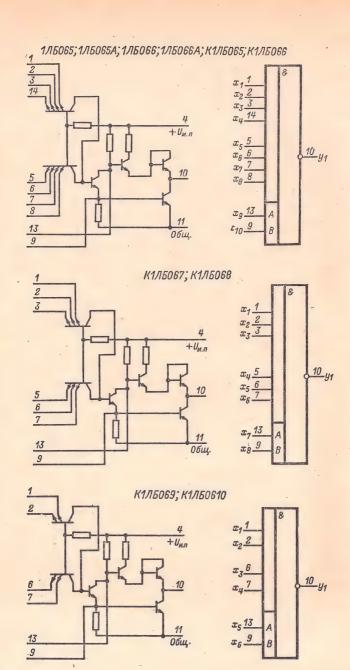
    — сумматор двухразрядный.

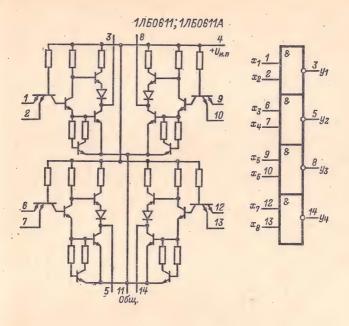
  1ИC061A
                     - регистр восьмиразрядный последовательный.
  1ИР061А
```

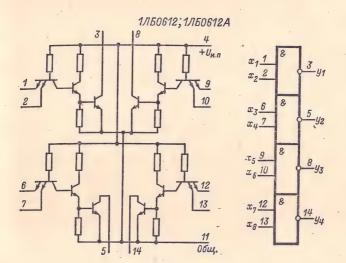
Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-1. Выводы: общий — 11; +  $U_{\text{и·п}}-4$ . Напряжение питания всех микросхем серии  $U_{\text{и.п}}=+5$  В  $\pm$  10%.



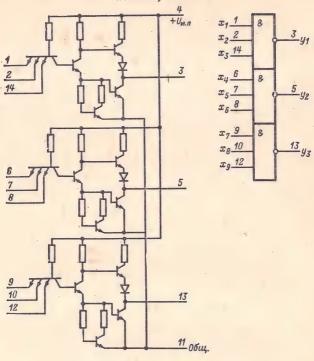


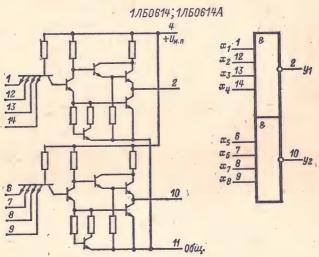




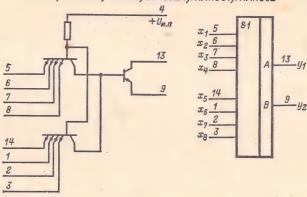


# 1ЛБ0613; 1ЛБ0613А

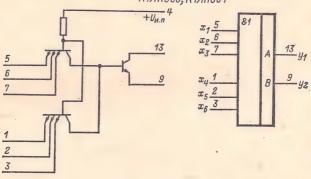




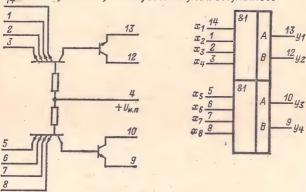
# · 1ЛП061;1ЛП061A;1ЛП062;1ЛП062A;К1ЛП061;К1ЛП062

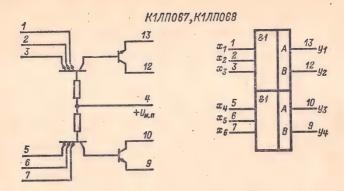


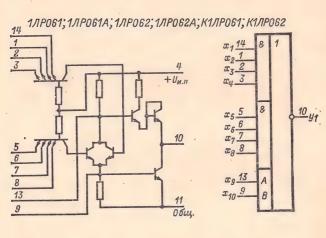
# К1ЛПО63; К1ЛПО64

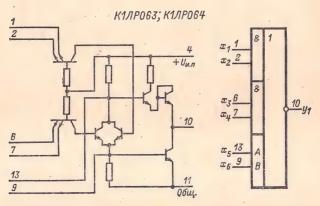


## 14 1ЛП065; 1ЛП065А; 1ЛП066; 1ЛП066А; К1ЛП065; К1ЛП066

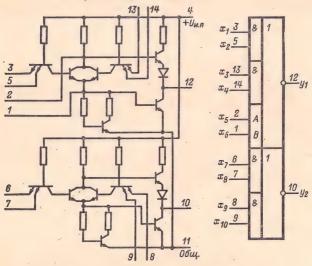




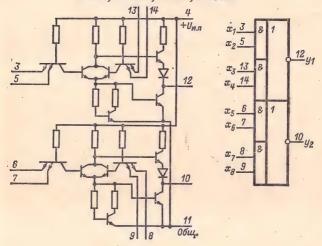




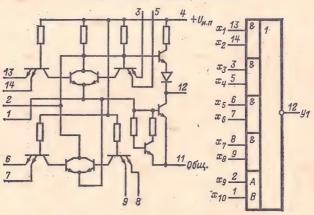
# 17,065; 17,065A; 17,066; 17,066A



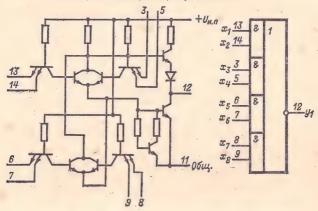
# 1ЛР067;1ЛР067А;1ЛР068;1ЛР068А



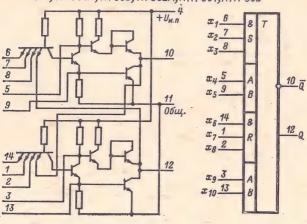
# 1ЛР069;1ЛР069А;1ЛР0610;1ЛР0610А



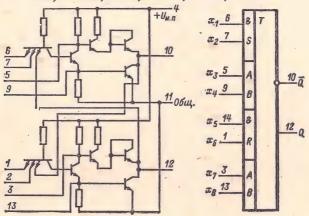
# 1ЛР0611;1ЛР0611А;1ЛР0612;1ЛР0612А

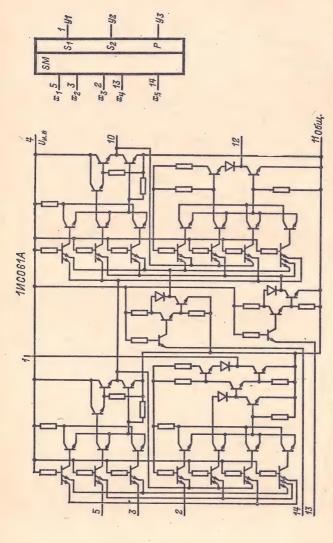


# 1TP061;1TP061A;1TP062;1TP062A;K1TP061;K1TP062

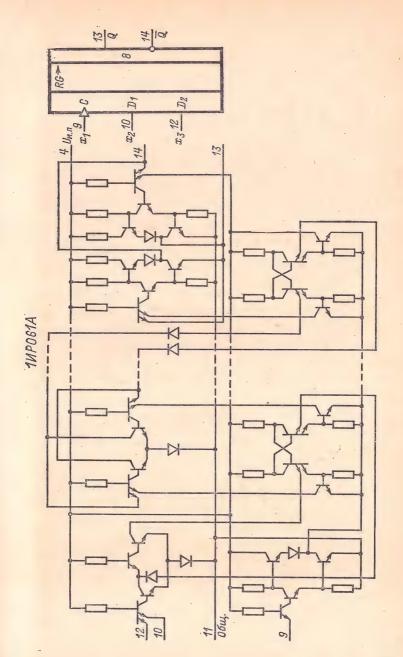


# 1TP063; 1TP063A; 1TP064; 1TP064A; K1TP063; K1TP064





 $x_1$  — вход сигнала переноса  $C_0$ ;  $x_2$  — вход числа  $B_1$ ;  $x_3$  — вход числа  $A_1$ ;  $x_4$  — вход числа  $B_2$ ;  $x_5$  — вход числа  $A_2$ ;  $y_1$  — выход суммы  $S_1$ ;  $y_2$  — выход суммы  $S_2$ ;  $y_3$  — выход переноса P второго разряда.



	INBOGII,	2,4	0,4	72	30 (1,150611) 12 (1,150611A)	60 (1,750611) 28 (1,750611A)	ſ	08	1,5	, 01	0,35
4	KINE0010 KINE008' KINE000'	2,1	0,35	0,2	1 1'	1	140	120	9,0	10	6,0
	KINE0003 KINE002' KINE002'	2,1	0,35	18	1 1	1 *	09	150	1,5	10	0,3
	1 N B 066,	2,1	0,4	0,2	45 (1,715,066) 40 (1,715,066A)	45 (1ЛБ066) 40 (1ЛБ066A)	I	180	9,0	10	0,35
	1 NB065,	2,1	0,4	18	20 (1ЛБ065) 15 (1ЛБ065A)	100 (1)15065) 35 (1)15065A)	I	180	1,5	10	0,35
	KINE004 KINE005	2,1	0,35	14	1 1	1	120	120	9,0	10	0,3
	KINE0083	2,1	0,35	36	1 1		20	150	1,5	10	0,3
	1 NE 062,	2,1	0,4	14	100 (1)15062) 35 (1)15062A)	100 (1ЛБ062) 50 (1ЛБ062A)	1	180	9,0	10	0,35
	1,000 Li	2,1	0,4	36	30 (1)15061) 15 (1)15061A)	60 (1JIB061) 30 (1JIB061A)	1	180	1,5	10	0,35
	Обозначение параметра	$U_{\rm Bhx}^1$ , B, не менее	$U_{ m Bhix}^0$ , В, не более	Рпот, мВт, не более	<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более	<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более	<i>t</i> <sub>зд</sub> , р, ср, нс, не более	<i>I</i> вх, мкА, не более.	$I_{ m BX}^0$ , мА, не более	Kpas	<i>U</i> п, ст. В, не менее

\* Benyoghoff tok  $I_{\rm Bell} \leqslant 16\,$  mA.

Обозначение параметра	1ЛП065, 1ЛП065A	1ЛП066,	К1ЛП065, К1ЛП067	К1ЛП066, К1ЛП068
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	-		_	_
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не менее	1,45	1,45	1,45	1,45
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	12	6	_	-
$t_{\rm 3Д}^{1,0}$ , нс, не более	50	65	40	10
1	(1ЛП065) 20	(1ЛП066) 40		
	(1ЛП065А)	(1ЛП066А)		
$t_{\rm sg}^{0.1}$ , нс, не более	90 (1ЛП065)	90	250	250
	40	(1ЛП066) 60		
	(1ЛП065А)	(1ЛП066А)		
$t_{\rm 3Д,  p,  cp}$ , нс, не более	-	· <del>-</del>	_	
/ <sub>вх</sub> , мкА, не более	180	180	150	120
$I_{\rm BX}^{\rm o}$ , м $A$ , не более	1,5	0,6	1,5	0,6
$K_{\text{pas}}$	_	-	-	-
$U_{\rm п,  cr}$ , В, не менее	0,35	0,35	0,3	0,3

## Продолжение табл. 2-4

Обозначение параметра	1JP061, 1JP061A	1JP062, 1JP062A	К1ЛР061, К1ЛР063	K1JP062, K1JP064	1JIP065, 1JIP067
$U_{\text{BMX}}^{1}$ , B, не менее	2,1	2,1	2,1	2,1	2,1
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не менее	0,4	0,4	0,35	0,35	0,4
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	24	10	24	10	48
$t_{\rm sg}^{1,0}$ , нс, не более	45	105			45
	(1ЛР061) 20	(1ЛР062) 35			
	(1ЛР061А)	(1ЛР062А)			
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более	100	115		_	100
	(1ЛР061) 35	(1ЛР062) 50			
	(1ЛР061А)	(1ЛР062А)			
$t_{\rm 3Д}$ , p, cp, нс, не более	_	_	60	140	
/ <sub>вх</sub> , мкА, не более	180	180	150	120	180
/ <sub>вх</sub> , мА, не более	1,5	0,6	1,5	0,6	1,5
Kpas	10	10 ,	10	10	40
$U_{\rm H}$ , ст, В, не менее	0,35	0,35	0,3	0,3	0,35
			1		



## СЕРИЯ К108

Тип логики: МОП. Состав серии:

К1КТ081 — коммутатор на 6 каналов. К1ТК081 — 2 двухступенчатых RS-триггера. К1ЖЛ081 — многофункциональный логический элемент. К1ЛР081 — 2 элемента ЗИ-2ИЛИ-НЕ (кворум-элемент).

Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-1. Выводы: общий — 1;  $U_{\rm и.π} - 7$ . Для всех микросхем  $U_{\rm и.π} = -27~{\rm B} \pm 10\%$ .

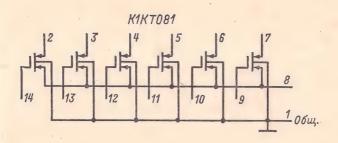
#### Электрические параметры микросхем К1КТ081;

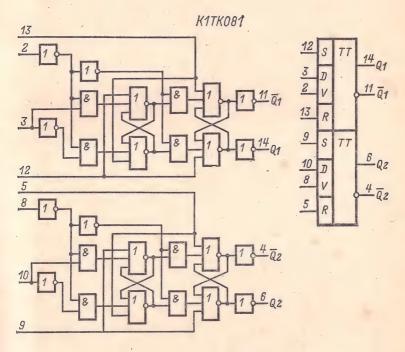
Напряжение коммутации	0 - 10 B
	0 ÷ + 10 B
Сопротивление открытого канала не более	250 Ом
Сопротивление закрытого канала не менее	20 МОм
Ток утечки вход — подложка не более	. 0,2 мкА
Ток течки выход — подложка не более	. 0,2 мкА

#### Таблица 2-6

Обозначение параметра	<b>К1ЖЛ081</b>	К1ЛР081	K1TK081
$P_{\rm nor}$ , мВт, не более	100	50	100
$I_{\rm nor}$ , мА, не более	2,6	0,8	2,6
$U_{\text{вых}}^{\text{I}}$ , В, не менее	9,5	-22	-9,5
$U_{\mathrm{вых}}^{\mathrm{o}}$ , В, не более	-0,7	-1,0	-0,75
$I_{\rm yr, Bx}$ , мк $A$ , не более	0,2	0,2	0,2
$U_{\rm BX}$ , A, B, не менее *	9,0	9,0	9,0
f <sub>вк</sub> , кГц, не более *	100	100	100
$t_{\rm 3Д}^{0,1}$ , мкс, не более	6,0	11	-
$t_{3\mu}^{1.0}$ , мкс, не более	6,0	3,0	-
$K_{\text{pas}}$	10	10	10
	1		1

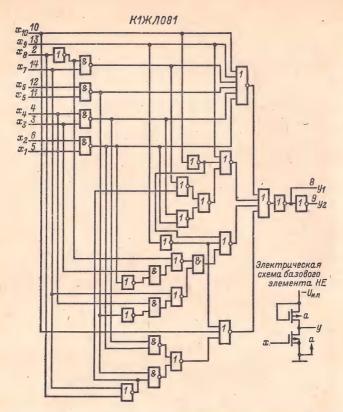
<sup>\*</sup> Для микросхемы К1ТК081 даны значения амплитуды и частоты следования тактовых импульсов при  $R_{\rm H}=1$  МОм и  $C_{\rm H}=60$  пФ.





Способы включения микр осхемы:

1) двоичный счетчик: соединены выводы 3 и 14, 6 и 10, 8 и 11; 2) сдвиговый регистр: соединены выводы 10 и 14, 2 и 8; 3) RS-триггер: соединены выводы 1, 2 и 8.



Основная логическая функция, выполняемая микросхемой К1ЖЛО81

$$y = x_1 x_2 x_3 x_4 x_5 x_6 x_7 \bar{x}_8 \bar{x}_0 \bar{x}_{10} + (x_1 x_2 x_3 x_4 + x_5 x_6 x_7 x_8) \bar{x}_0 x_{10} + (x_1 x_2 x_3 + x_4 x_5 x_6 + x_7 x_8) x_9 + x_{10} + (x_1 x_2 + x_3 x_4 + x_5 x_6 + x_7 x_8) x_9 \bar{x}_{10}.$$

При подаче на соответствующие входы напряжений  $U^0$  и  $U^1$  и при объединении некоторых входов микросхема выполняет следующие логические функции:

1) 
$$x_9 = x_{10} = 0$$
:  $y_1 = x_2 x_3 x_4 x_5 x_6 x_7 \bar{x}_8$ ;  
 $y_2 = \bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3 + \bar{x}_4 + \bar{x}_5 + \bar{x}_6 + \bar{x}_7 + x_8$ ;

2) 
$$x_0 = 0$$
;  $x_{10} = 1$ :  $y_1 = x_1 x_2 x_3 x_4 + x_5 x_6 x_7 x_8$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + x_3 + \bar{x}_4) (\bar{x}_5 + \bar{x}_6 + \bar{x}_7 + \bar{x}_8)$ ;

3) 
$$x_9 = 1$$
;  $x_{10} = 0$  :  $y_1 = x_1 x_2 + x_3 x_4 + x_5 x_8 + x_7 x_8$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2) (\bar{x}_3 + \bar{x}_4) (\bar{x}_5 + \bar{x}_8) (\bar{x}_7 + \bar{x}_8)$ ;

4) 
$$x_9 = x_{10} = 1 : y_1 = x_1 x_2 x_3 + x_4 x_5 x_6 + x_7 + \bar{x}_8;$$
  
 $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3) (\bar{x}_4 + \bar{x}_5 + \bar{x}_6) \bar{x}_7 x_8;$ 

5) 
$$x_0 = x_{10}$$
;  $x_4 = x_8 : y_1 = (x_1 x_2 x_3 + x_5 x_6 + x_7 \bar{x}_8) x_9$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3) (\bar{x}_5 + \bar{x}_6) \bar{x}_7 x_8 + \bar{x}_9$ ;

6) 
$$x_9 = x_{10}$$
;  $x_8 = 0$ :  $y_1 = x_1 x_2 x_3 x_4 x_5 x_6 x_7 + x_9$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3 + \bar{x}_4 + \bar{x}_5 + \bar{x}_6 + \bar{x}_7) \cdot \bar{x}_9$ ;

7) 
$$x_0 = x_7 = 1 : y_1 = x_1 x_2 + x_3 x_4 + x_5 x_6 + x_8 + x_{10};$$
  
 $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2) (\bar{x}_3 + \bar{x}_4) (\bar{x}_5 + \bar{x}_6) \bar{x}_8 \bar{x}_{10};$ 

8) 
$$x_9 = x_{10}$$
;  $x_7 = 1 : y_1 = x_1 x_2 x_3 x_4 x_5 x_6 \bar{x}_8 + x_9$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3 + \bar{x}_4 + \bar{x}_5 + \bar{x}_6 + x_8) \bar{x}_9$ ;

9) 
$$x_9 = 0$$
;  $x_8 = 1 : y_1 = (x_1 x_2 x_3 x_4 + x_5 x_6 x_7) x_{10}$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3 + \bar{x}_4) (\bar{x}_5 + \bar{x}_6 + \bar{x}_7) + \bar{x}_{10}$ ;

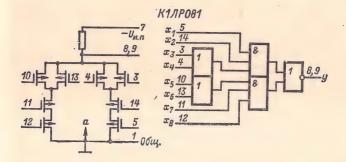
10) 
$$x_9 = 0$$
;  $x_4 = x_9 : y_1 = (x_1 x_2 x_3 + x_5 x_6 x_7) x_4 x_{10}$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3) (\bar{x}_5 + \bar{x}_6 + \bar{x}_7) + \bar{x}_4 + \bar{x}_{10}$ ;

11) 
$$x_{10} = 1$$
;  $x_7 = 1$  :  $y_1 = x_1 x_2 x_3 x_4 + x_5 x_6 x_8 + x_9$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3 + \bar{x}_4) (\bar{x}_5 + \bar{x}_6 + \bar{x}_8) \bar{x}_9$ ;

12) 
$$x_{10} = 0$$
;  $x_8 = 1 : y_1 = (x_1x_2 + x_3x_4 + x_5x_6 + x_7) x_9$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2) (\bar{x}_3 + \bar{x}_4) (\bar{x}_5 + \bar{x}_6) \bar{x}_7 + \bar{x}_9$ ;

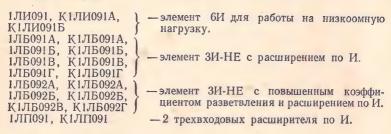
13) 
$$x_9 = x_{10}$$
;  $x_7 = 0$  :  $y_1 = (x_1 x_2 x_3 + x_4 x_5 x_6 + \bar{x}_8) x_9$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2 + \bar{x}_3) (\bar{x}_4 + \bar{x}_5 + \bar{x}_6) x_8 + \bar{x}_9$ ;

14) 
$$x_6 = x_2$$
;  $x_{10} = 0$ ;  $y_1 = [x_1 x_2 + x_3 x_4 + x_6 (x_5 + x_7)] x_0$ ;  $y_2 = (\bar{x}_1 + \bar{x}_2) (\bar{x}_3 + \bar{x}_4) \bar{x}_6 + \bar{x}_5 \bar{x}_7 + \bar{x}_9$ .



## СЕРИИ 109 и К109

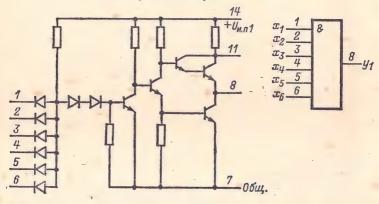
Тип логики: ДТЛ. Состав серий:



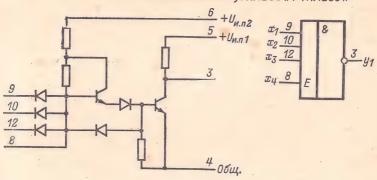
Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-1.

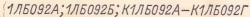
#### Параметры интегральных микросхем 1ЛП091 и К1ЛП091:

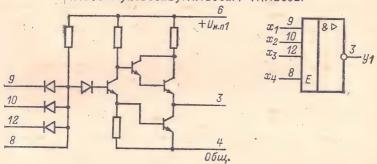
## 1ЛИ091; К1ЛИ091А; К1ЛИ091Б



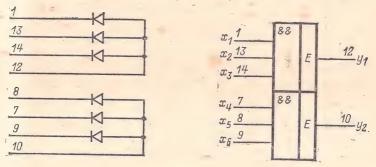
# 1/16091A -1/16091F; K1/16091A-K1/16091F







# 1ЛП091;К1ЛП091



1JB092A, 1JB092B, KlJB092A-KlJB092L	5±5% (KIJE092A, KIJE092B, KIJE092B, KIJE092B, KIJE092F) 5±10% (IJE092A, IJE092B) 0,4 1,5 1,5 1,5 1,5 1,6 (IJE092A, KIJE092A, KIJE092B, KIJE092B, KIJE092B, KIJE092B, KIJE092B, KIJE092B, KIJE092B, KIJE092E, KIJE092E, KIJE092E, KIJE092B, K
K1JE091A, K1JE091F	3,0±5% (5) 5,0±5% (6) 2,5 0,4 1,5 1,5 1,5 1,5 2 (K1JE091E) 3 (K1JE091E) 2 (K1JE091E) 2 (K1JE091E) 80 80
1JE091A, 1JE091F	3,0±10% (5) 5,0±10% (6) 2,5 0,35 1,5 1,3 5 (1,15091A) 5 (1,15091B) 2 (1,15091F) 6 6 80 70
К1ЛИ091А, К1ЛИ091Б	5,0±5% (14)  2,4  0,4  5,0  1,6  12 (КІЛИ091А) 10 (КІЛИ091Б) 6  75
1 JI M 091	5,0±10% (14)  2,45  0,35  5,0  1,6  12  6  6  6  0,4
Обозначение параметра	U <sub>11, П1</sub> , В*  U <sub>11, П2</sub> , В*  U <sub>12, П2</sub> , В в менее  U <sub>13, П2</sub> , В, не более  I <sub>13, М</sub> , не более  I <sub>20</sub> , мА, не более  K <sub>20</sub> K <sub>20</sub> I <sub>31, 0</sub> , нс, не более

\* В скобках указаны номера выводов, к которым подключаются положительные полюсы источников питания,

## СЕРИИ 110 и К110

Тип логики: РЕТЛ,

#### Состав серий:

1TK101A, 1TK101B, K1TK101A

1TK102A, 1TK102B, K1TK102A

1TK102B, 1TK102F, K1TK102B

1ТК102Д, 1ТК102Е, К1ТК102Д

К1ИЛ101A, 1ИЛ101A, 1ИЛ101Б 1ЛБ101A, 1ЛБ101Б, К1ЛБ101А 1ЛБ102A, 1ЛБ102Б, К1ЛБ102А 1ЛБ103A, 1ЛБ103Б, К1ЛБ103А 1ЛБ104A, 1ЛБ104Б, К1ЛБ104А 1ЛБ105A, 1ЛБ105Б, К1ЛБ105A

1ЛБ105В, 1ЛБ105Г, К1ЛБ105В

1ЛБ106А, 1ЛБ106Б, К1ЛБ106А

1ЛБ106В, 1ЛБ106Г, К1ЛБ106В

1ЛБ107А, 1ЛБ107Б, К1ЛБ107А

1ЛБ107В, 1ЛБ107Г, К1ЛБ107В

1ЛБ108А, 1ЛБ108Б, К1ЛБ108А

— RST-триггер с импульсно-потенциальным управлением.

— RST-триггер с эмиттерными повторителями на выходах 8 и 9.

 — RST-триггер с эмиттерными повторителями на выходах 8 и 9 и нагрузочными резисторами на выходе эмиттерного повторителя: 5 кОм на выходе 9 и 22 кОм на выходе 8.

 — RST-триггер с эмиттерными повторителями и нагрузочными резисторами эмиттерных повторителей: 22 кОм на выходе 9 и 5 кОм на выходе 8.

полусумматор.

— элемент 6ИЛИ-НЕ.

- элемент ЗИЛИ-НЕ.

— элемент 4ИЛИ-НЕ.

- элемент 5ИЛИ-НЕ.

— элемент 6ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9.

элемент 6ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9 и нагрузочным резистором 5 кОм на выходе эмиттерного повторителя,

— элемент ЗИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9.

 элемент ЗИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9 и нагрузочным резистором 5 кОм на выходе эмиттерного повторителя.

— элемент 4ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9.

элемент 4ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9 и нагрузочным резистором 9 кОм на выходе эмиттерного повторителя.

— элемент 5ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9.

1ЛБ108В, 1ЛБ108Г, КІЛБ108В

- элемент 5ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9 и нагрузочным резистором 5 кОм на выходе эмиттерного повторителя.

1ЛБ109А, 1ЛБ109Б, К1ЛБ109А

— 2 элемента ЗИЛИ-НЕ. 1ЛБ1010A. 1ЛБ1010Б, К1ЛБ1010A — элемент 2ИЛИ-НЕ и элемент

HE.

1ЛБ1011A, 1ЛБ1011Б, К1ЛБ1011A — 2 элемента 2ИЛИ-HE.

1ЛБ1012А, 1ЛБ1012Б, К1ЛБ1012А — элементы ЗИЛИ-НЕ и 2ИЛИ-HE.

1ЛБ1013A, 1ЛБ1013Б, К1ЛБ1013A — элемент 2ИЛИ-HE.

1ЛБ1014A, 1ЛБ1014Б, К1ЛБ1014A — элемент 2ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 2.

1ЛБ1014В, 1ЛБ1014Г, К1ЛБ1014В — элемент 2ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9 и нагрузочным резистором 5 кОм на выходе эмиттерного повторителя.

1ЛН101А, 1ЛН101Б, К1ЛН101А 1ЛН102А, 1ЛН102Б, К1ЛН102А - элемент НЕ.

- элемент НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9.

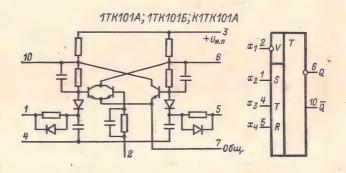
1ЛН102В, 1ЛН102Г, К1ЛН102В

- элемент НЕ с эмиттерным повторителем на выходе 9 и нагрузочным резистором 5 кОм на выходе эмиттерного повторителя.

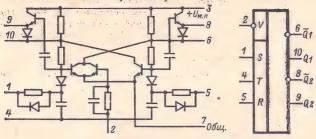
1ЛН103А, 1ЛН103Б, К1ЛН103А. — 2 элемента НЕ.

**Корпус** прямоугольный стеклянный 401.14-1. Выводы:  $+U_{\mu, \eta}$ —3; общий — 7.

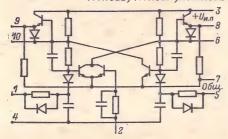
Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm u,n}=3{\rm B}\pm$ 士 10%.

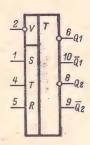


## 1TK102A; 1TK1025; K1TK102A

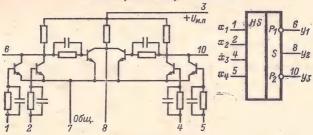


# 1TK102B; 1TK102F; K1TK102B

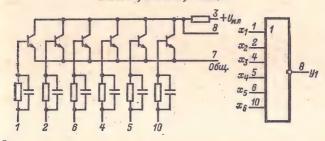




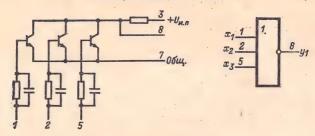
## 1ИЛ101А; 1ИЛ101Б; К1ИЛ101А

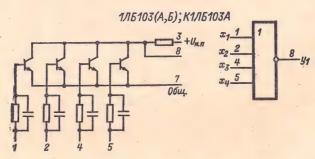


# 1ЛБ101А; 1ЛБ101Б; К1ЛБ101А

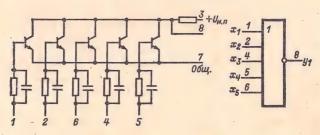


## 1ЛБ102А; 1ЛБ102Б; К1ЛБ102А

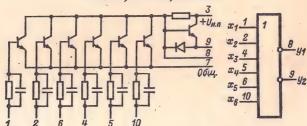




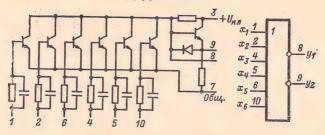
# 1ЛБ104(А,Б); К1ЛБ104А.



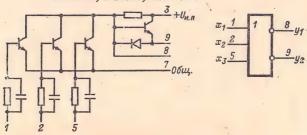
# 1ЛБ105А; 1ЛБ105Б; К1ЛБ105А



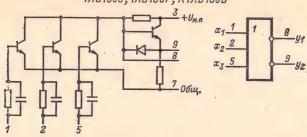
# 1Л5105(В,Г);К1ЛБ105В



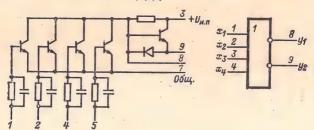
## 1ЛБ106А; 1ЛБ106Б; К1ЛБ106А



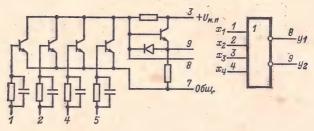
## 1/15106B; 1/15106F; K1/15106B

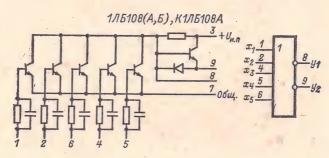


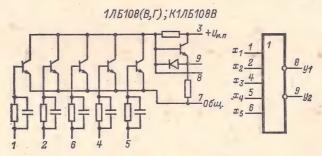
# 1ЛБ107(А,Б); К1ЛБ107А

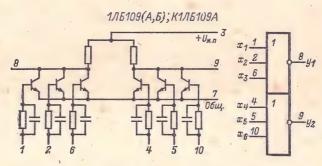


## 1/16107(B,F); K1/16107B

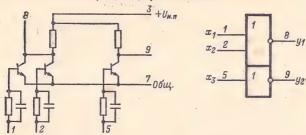


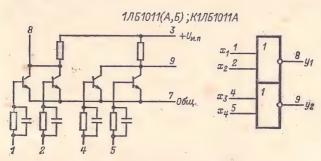


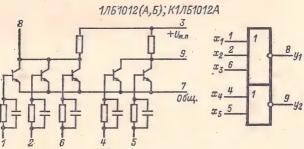


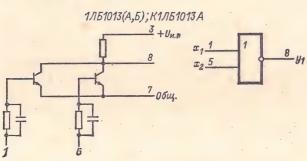


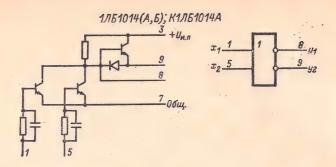
# "1/151010A; 1/1510105; K1/151010A

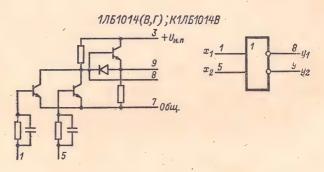


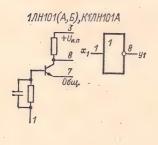


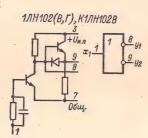


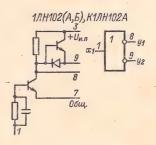


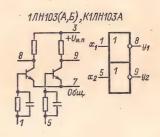












KIJB109A, KIJB1010A, KIJB1011A, KIJB1012A, KIJH103A		5,0	28—48	0,25	1	1	450	5 0.2	•
KIJB105A, KIJB106A, KIJB107A, KIJB108A, KIJB1014A, KIJH102A, KIJB105B, KIJB106B, KIJB107B, KIJB106B, KIJB1014B, KIJH102B	-	8,0	28—48	0,25		1,2	450	5 (25) ***	9
KIJBIOIA, KIJBIO2A, KIJBIO13A, KIJBIO4A, KIJBIO13A, KIJHIO1A		2,5	28—48	0,25		1	450	. 5	9
К1ИЛ1101А		5,0	28—48	0,25	2,4	ı	450	5 (8)*** 4 (6; 10)***	70
Обозначение параметра		Рпот, мВт, не более	I <sub>Bx</sub> , MxA **	<i>U</i> <sup>0</sup> Вых, В, не более **	U1 Вых, В, не менее	IBEIX, MA	t <sub>зд</sub> , р, ср, нс, не более	K pas	И, ст. В, не менее Коб

<sup>\*</sup> В скобках указаны номера выводов микросхемы.

<sup>\*\*</sup> Для МС, открытой по одному входу. \*\*\* В скобках указаны допускаемые значения  $K_{\mathrm{pas}}$  при низких частотах переключения.

<sup>\*</sup> По входам R и S.

 $<sup>^{**}</sup>$  В скобках указано допустимое значение  $K_{
m pa3}$  при низких частотах переключения. \*\* По входу V.

1.0.004, 1.0.004, 1.0.004, 1.0.002, 1.0.002, 1.0.002, 1.0.002, 1.0.001, 1.0		0.8	28—48	0,25	1		450	ഹ	0,2	
JJB105B,   JJB105A,   JJB107A,   JJB107A,   JJB107A,   JJB107B,   JJB105B,   JJB105B,   JJB105B,   JJB107B,   JJB107B,   JJB107B,   JJB107B,   JJB107B,   JJB107B,   JJB107B,   JJB107B,   JJB108B,	171510145, 171510148, 171510147, 17141025, 17141028, 17141027	. 13	28—48	0,25	ı	1,2	450	5 (25)*	0,2	
1.7.014, 1.7.014, 1.7.014, 1.7.014, 1.7.0134, 1.7.0134, 1.7.0134, 1.7.0135, 1.7.016, 1.7.0135, 1.7.01015, 1.7.01015, 1.7.01015,		13	28—48	0,25	I	I	450	10	0,2	
1ИЛ101А. 1ИЛ101Б		16	28—48	0,25	2,4	1	450	4	0,2	
Обозначение параметра		Риот, мВт, не более	$I_{\rm BX}^1$ , MKÅ	U⁰ых, В, не более	U <sub>вых</sub> , В, не менее	Івых, мА, не более	<i>t</i> <sub>зд</sub> , р, ср, нс, не более	Kpas	<i>U</i> п, ст. В, не менее	

 $^{*}$  В скобках указано допустимое значение  $K_{
m pas}$  при работе микроскем с низкими частотами переключения.

#### СЕРИИ 113 И К113

Тип логики: РТЛ. Состав серий:

1ЛБ131, К1ЛБ131 — 4 элемента 2ИЛИ-НЕ.

1ЛБ132, K1ЛБ132 — 2 элемента 4ИЛИ-НЕ.

1ЛБ133, К1ЛБ133 — элементы 2ИЛИ-НЕ и ЗИЛИ-НЕ с повышенным коэффициентом разветвления.

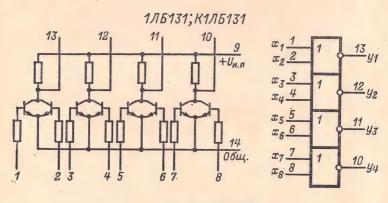
1ЛБ134, К1ЛБ134 — элемент ЗИЛИ-НЕ с повышенным коэффициентом разветвления.

1ЛБ135, К1ЛБ135 — элемент 2ИЛИ-НЕ и 3 двухвходовых расширителя по ИЛИ.

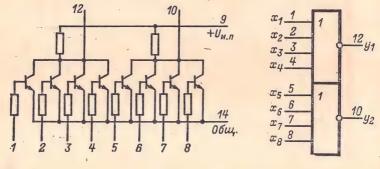
1ЛС131, К1ЛС131 — элементы 4ИЛИ-И и 2ИЛИ-НЕ.

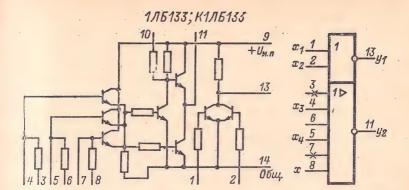
1ИЛ131, К1ИЛ131 — полусумматор. 1ТР131, К1ТР131 — RS-триггер и элемент 2ИЛИ-НЕ.

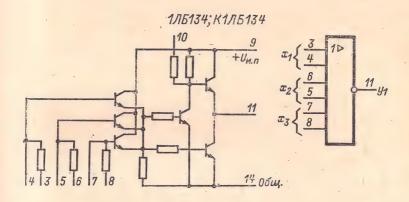
Корпус прямоугольный, металлостеклянный 401.14-2. Выводы: общий — 14;  $+U_{\text{и.п}} - 9$ . Для всех микросхем  $U_{\text{и-п}} = 4 \text{ B} \pm 10\%$ .

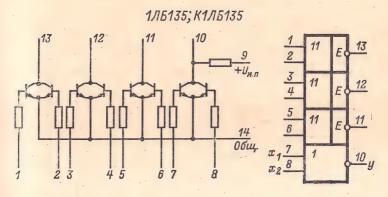


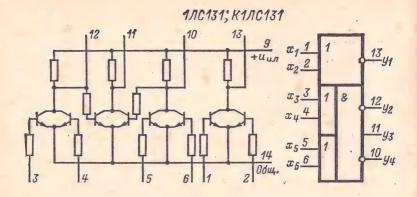
# 1Л5132; К1Л5132

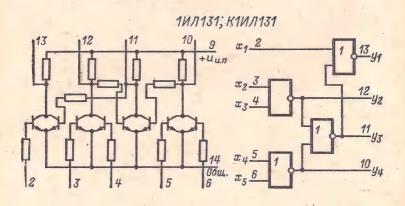


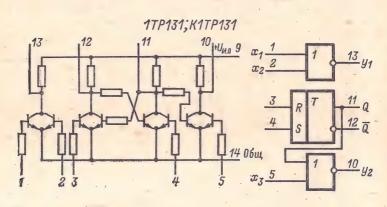












Обозначение параметра	1ЛБ131	<b>К</b> 1ЛБ131	1ЛБ132	К1ЛБ132
Р <sub>пот</sub> , мВт, не более	3,70	3,70	1,85	1,85
I <sub>вх</sub> , мкА, не более	18,0	20,5	18,0	20,5
$U_{\text{вых}}^{\scriptscriptstyle 0}$ , В, не более	0,20	0,22	0,20	0,22
I <sub>Bых</sub> , мкА	78—122	82—150	78—122	82—150
t <sub>зд, р, ср</sub> , нс, не более	400	500	400	500
$U_{\pi,  c\tau}$ , В, не менее	0,15	0,15	0,15	0,15
Краз	4	4	4	4
d'annual de la companya de la compa				

Таблица 2-12

Обозначение параметра	1ЛБ133	<b>К</b> 1ЛБ133	1ЛБ134	К1ЛБ134
, , , ,				
Рпот, мВт, не более	12,8	7,2	12,8	7,2
$I_{\rm BX}^{1}$ , мкА, не более	8,0	8,0	8,0	8,0
<i>U</i> <sub>вых</sub> , В, не менее *	2,1	2,1	2,1	2,1
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более	0,55	0,55	0,55	0,55
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	1,2	1,2	1,2	1,2
In MKA	70—122**	82—150**	4000	4000
$t_{\rm 3Д}^{0.1}$ , нс, не более	400	500	400	500
$K_{pas}$	50***	50***	50	50
$U_{\rm II,\ cT}$ , В, не менее	0,7	0,7	0,7	0,7

<sup>\*</sup> Выводы 9 и 10 объединены. \*\* По выводу 13. \*\*\* По выводу 11.

Обозначение параметра	1ЛБ135	К1ЛБ135	1ИЛ131	<b>К</b> 1ИЛ131.
Рпот, мВт, не более	0,93	0,93	3,70	3,70
$U_{ m\scriptscriptstyle BMX}^{ m\scriptscriptstyle 0}$ , В, не более	0,20	0,22	0,20	0,22
<i>t</i> <sub>зд. р, ср</sub> , нс, не более	400	500	400	500
$I_{\text{BMX}}^{1}$ , MKA	78—122	82—150	78—122	82—150
$I_{\rm BX}^{\rm t}$ , мк ${\rm A}$ , не более	18,0	20,5	18,0	20,5
$U_{\rm п,  cr}$ , В, не менее	0,15	0,15	0,25	0,15
K* pa3	4	_	4	

<sup>\*</sup> Для микросхем К1ЛБ135 и К1ИЛ131 не регламентируется.

Таблица 2-14

Обозначение параметра	1ЛС131, 1ТР131	Кілсізі, Кітрізі
Рпот, мВт, не более	3,7	3,7
I₁, мкА, не более	18,0	20,5
$U_{\mathrm{B}\mathrm{MX}}^{\mathrm{o}}$ , В, не более	0,20	0,22
$t_{\rm 3д,\;p,\;cp}$ , нс, не более	400	500
I <sub>Bых</sub> , мкА	78—122	82—150
K <sub>pa3</sub>	4	4
$U_{\pi,  c\tau}$ , В, не менее	0,15	0,15

## СЕРИИ 114 И К114

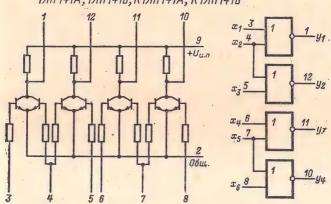
Тип логики: РТЛ.

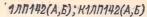
#### Состав серий:

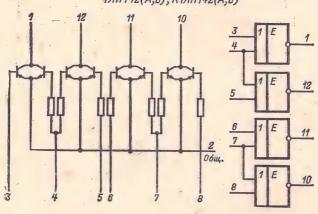
1ЛП141А, К1ЛП141А, -4 элемента НЕ-НЕТ. 1ЛП141Б, К1ЛП141Б 1ЛП142А, К1ЛП142А, 4 расширителя по НЕТ. 1ЛП142Б, К1ЛП142Б 1ЛП143А, К1ЛП143А, -элемент 6ИЛИ-НЕТ. 1ЛП143Б, Қ1ЛП143Б 1ЛП144А, К1ЛП144А, -2 элемента 2ИЛИ-НЕТ. 1ЛП144Б, К1ЛП144Б 1ЛП145А; К1ЛП145А, -2 четырехвходовых расширителя по ИЛИ. 1ЛП145Б; К1ЛП145Б 1ЛБ141А, К1ЛБ141А, -2 элемента 4ИЛИ-НЕ. 1ЛБ141Б, К1ЛБ141Б 1ЛБ142А, К1ЛБ142А, -элемент ИЛИ-НЕ с повышенным коэффи-1ЛБ142Б, К1ЛБ142Б циентом разветвления. 1ЛБ143А, К1ЛБ143А, - элементы 2ИЛИ-НЕТ и 2ИЛИ с повышен-1ЛБ143Б, К1ЛБ143Б ным коэффициентом разветвления. 1ИЛ141А, К1ИЛ141А, -полусумматор и элемент 2ИЛИ-НЕ. 1ИЛ141Б; К1ИЛ141Б 1ИР141А, К1ИР141А, -разряд двухтактного регистра сдвига. 1ИР141Б, К1ИР141Б 1TP141A, K1TP141A, - RS-триггер. 1TP1416, K1TP1416

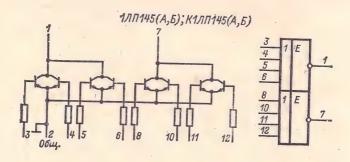
**Корпус** металлополимерный «Тропа». Выводы: общий — 2;  $U_{\rm и.n}=9$ . Для всех микросхем  $U_{\rm и.n}=4$  В  $\pm$  10%.

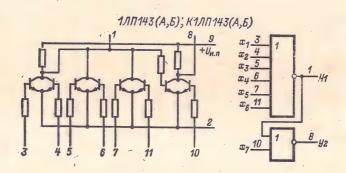
#### 1ЛП 141А; 1ЛП 141Б; К1ЛП 141А; К1ЛП 141Б

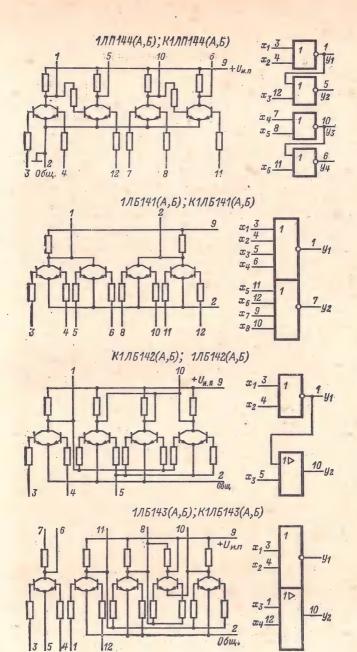












Обозначение параметра	1ИЛ141 <b>А,</b>	ИЛ141Б,	INP141A,	1MP1415.	ITP141A,	1TP1415,
	К1ИЛ141 <b>А</b>	К1ИЛ141Б	KINP141A	K1MP1415	KITP141A	K1TP1415
$P_{\text{пот}}^{1}$ , мВт, не более $P_{\text{пот}}^{0}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более $t_{\text{зд, p, cp}}$ , нс, не более $I_{\text{вых}}^{1}$ , мкА $I_{\text{EX}}^{1}$ , мкА $U_{\text{п, ct}}$ , В	2,55 3,25 0,2 1300 43—116 6—32 0,15 4	4,0 4,0 0,2 1200 62—193 6—46 0,15 4	5,1 4,6 0,2 1950 60—116 6—32 0,15 4	7,5 6,8 0,2 1800 86—193 6—46 0,15	2,55 2,30 0,2 1300 60—116 6—34 0,15 4	3,9 3,4 0,2 1200 86—193 6—48 0,15

Таблица 2-16

Обозначение параметра	1ЛП141А, К1ЛП141А	1ЛП141Б, К1ЛП141В	1ЛП143A, К1ЛП143A	1ЛП143Б, К1ЛП143Б	1ЛП144А, К1ЛП144А	1ЛП144Б. К1ЛП144Б
$P_{\text{пот}}^{:}$ , мВт, не более	1,80	2,4	1,15	1,70	2,30	2,80
Р <sub>пот</sub> , мВт, не бо-	2,80	4,4	1,15	1,70	2,80	4,4
$U_{\rm BMX}^{1}$ , В, не менее	_	-		_	-	
$U_{\mathrm{Bыx}}^{\scriptscriptstyle{0}}$ , В, не более	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
$t_{\rm 3д, \ p, \ cp},$ нс, не более	650	600	1300	1200	1300	1200
$I_{\text{Bыx}}^{1}$ , мкА	70—110	100—180	70-110	86—193	60—116	100—180
In MKA	6-17	6-24	6—17	6-24	6—17	6-24
$U_{\rm n,cr}$ , В, не менее	0	,15	0	,15	0	,15
Kpas	4		. 4		4	
	ν.					

Обозначение параметра	1JB141A, K1JB141A	1.051415, K1.051415	1JB142A, K1JB142A	1JB142B, K1JB142B	1JB143A, K1JB143A	1,1151435, K1,1151435
Р <sub>пот</sub> , мВт, не более	0,90	1,20	2,05	.2,90	35	35
$P_{ m HOT}^0$ , мВт, не более	1,4	2,20	2,55	3,90	2,30	9,10
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	, <u> </u>		<u></u> -		1,1	1,1
$U_{\mathtt{B}\mathtt{M}\mathtt{X}}^{\mathtt{0}},\ \mathtt{B},\ \mathtt{не}$ более	0,2	0,2	0,2	0,2	0,30* 0,15**	0,30* 0,15**
t <sub>зд. р. ср</sub> , нс, не бо- лее	650	600	1300	1200	1300	1200
I <sup>1</sup> <sub>Bых</sub> , мкА	70—110	100—180	26330	38—540	3000	3000
I <sub>BX</sub> , MKA	6—17	6—24	6—51	6-72	6—17	6-24
$U_{\rm п,\;cr},\;{ m B},\;{ m не}\;$ менее	0,	.15	: 0,	15	0	,15
Kpas	4		4	•		**
			**			

Таблица 2-17

Обозначение параметра	1ЛП142А, КІЛП142А	1ЛП142Б, К1ЛП142Б	1ЛП145А, К1ЛП145А	1ЛП145Б, КІЛП145Б
мкА	6—17	6—24 0,2	6—17 0,2	6—24 0,2

## СЕРИИ 115 И К115

Тип логики: РТЛ. Состав серий:

1ЛБ151, К1ЛБ151—4 двухвходовых элемента ИЛИ-НЕ.

1ЛБ 152, К1ЛБ 152 — 2 четырехвходовых элемента ИЛИ-НЕ.

1ЛБ153, К1ЛБ153—элементы 2ИЛИ-НЕ и ЗИЛИ-НЕ с повышенным коэффициентом разветвления.

1ЛБ154, К1ЛБ154— элемент ЗИЛИ-НЕ с повышенным коэффициентом разветвления.

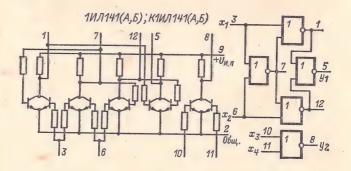
1ЛП151, К1ЛП151—элемент 2ИЛИ-НЕ и 3 двухвходовых расширителя по ИЛИ.

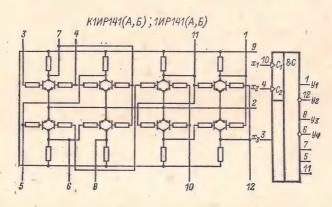
1ЛС151, К1ЛС151 — элемент 4ИЛИ-И и элемент 2ИЛИ-НЕ. 1ТР151, К1ТР151— RS-триггер и элемент 2ИЛИ-НЕ.

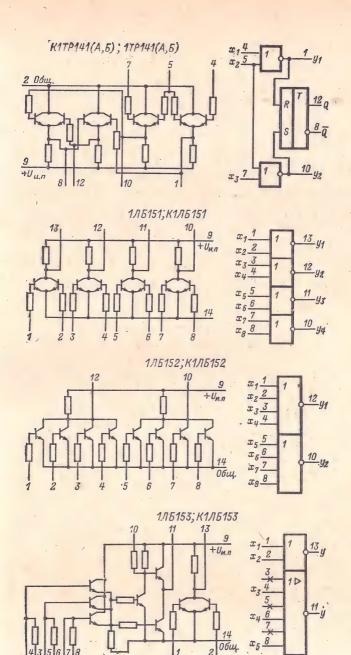
**Корпус** прямоугольный металлостеклянный 401.14-2. Выводы: общий — 14; +  $U_{\rm H,B}$  — 9.

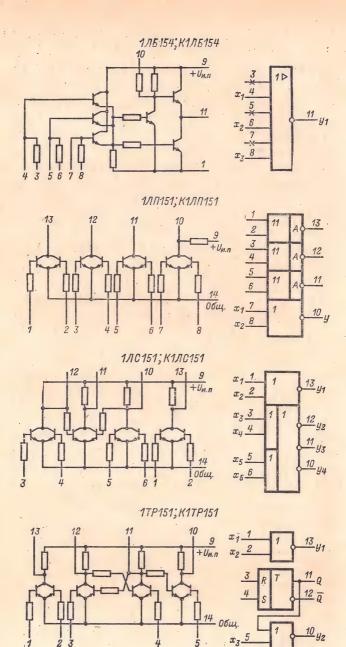
Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm и.u} = +4~{\rm B} \pm$ 

士 10%.









Обозначение параметра	1ЛБ151	<b>К</b> 1ЛБ151	1ЛБ152	Қ1ЛБ152
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более $t_{3\text{д, p. cp.}}$ нс, не более $I_{\text{вых}}^{1}$ , мкА $I_{\text{вх}}^{1}$ , мкА, не более $K_{\text{раз}}$ $U_{\text{п. ст}}$ , В, не менее	12,5	16,3	6,25	8,2
	0,78	0,78	0,78	0,78
	0,20	0,22	0,20	0,22
	100	150	100	150
	285—500	300—625	285—500	300—625
	75	80	75	80
	4	4	4	4
	0,15	0,15	0,15	0,15

Продолжение табл. 2-18

Обозначение параметра	1ЛП151	<b>К</b> 1ЛП151	1ЛС151, 1ТР151	К1ЛС151, К1ТР151
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^1$ , В, не менее	3,1 0,78	1,1 0,78	12,5 0,78	16,3 0,78
$U_{\rm BMX}^{\rm o}$ , В, не более	0,20	0,22	0,20	0,22
$t_{\rm 3Д,\; p,\; cp}$ , нс, не более $I_{\rm BMX}^{\rm 1}$ , мк $A$	100 285—500	150 300—625	100 285—500	150 300—625
$I_{\rm BX}^{\rm i}$ , мк ${ m A}$ , не более $K_{ m pas}$	75 4	80	75 4	80
$U_{\rm II, \ cr}$ , В, не менее	0,15	0,15	0,15	0,15

Таблица 2-19

Обозначение параметра	1ЛБ153, 1ЛБ154	К1ЛБ153, К1ЛБ154
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^{\text{I}}$ , В, не менее	25,0 2,4	26,2 2,4
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более	0,35	0,35
<i>t</i> <sup>0, 1</sup> , нс, не более	180	220
Uп, ст, В, не менее	0,7	0,7
/ <sub>Вх</sub> , мкА, не более*	26	26
<i>I</i> <sub>вых</sub> , мА, не более	8,0	8,0
Kpas	50	50

<sup>\*</sup> На входах 4, 5 и 7.

## СЕРИЯ К120

Тип логики: МОП. Состав серии:

К1ЛЛ201 — элементы 6ИЛИ и 2ИЛИ.

К1ЛБ201 — 3 элемента 2ИЛИ-НЕ и элемент НЕ.

К1ИР201 — регистр статический реверсивный двухразрядный.

К1ИР202 — регистр статический трехразрядный.

К1ИЕ201 — счетчик одноразрядный, реверсивный, со сквозным переносом, установочным и вентильным входами.

К1ИС201 — сумматор комбинационный с управляющими входами.

К1ЛП201 — 2 повторителя и 2 элемента НЕ. К1ИД201 — дешифратор на три переменных. К1ИД202 — дешифратор со стробированием.

К 1ИШ201 — шифратор.

К1ЛБ202 — элементы ЗИЛИ-НЕ и ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ.

К1ИР203 — регистр сдвига на 16 разрядов. К1ИР205 — регистр сдвига на 12 разрядов. К1ИР207 — регистр сдвига на 8 разрядов.

К1ИР204 — регистр сдвига реверсивный на 8 разрядов. К1ИР206 — регистр сдвига реверсивный на 4 разряда. К1ИР208 — регистр сдвига реверсивный на 4 разряда.

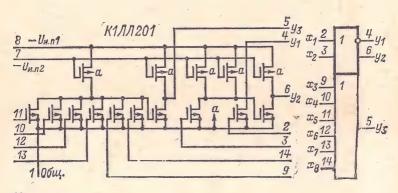
К1ПК201 — преобразователь последовательного кода в параллельный на 8 разрядов.

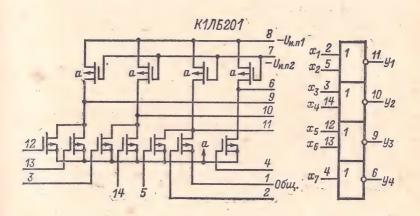
К1ПК202 — преобразователь параллельного кода в последовательный на 4 разряда.

К1ИЕ202 - счетчик с ускоренным переносом на 3 разряда.

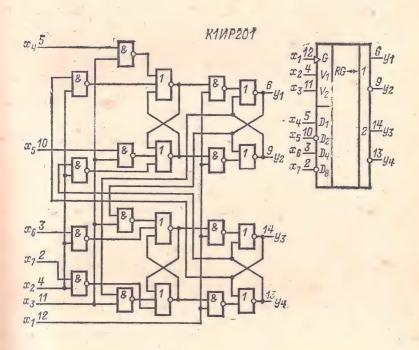
Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-1. Выводы: общий —  $I; -U_{\rm H. \ n1} - 8; -U_{\rm H. \ n2} - 7.$  Напряжения источников питания всех микросхем:  $U_{\rm H. \ n1} =$ 

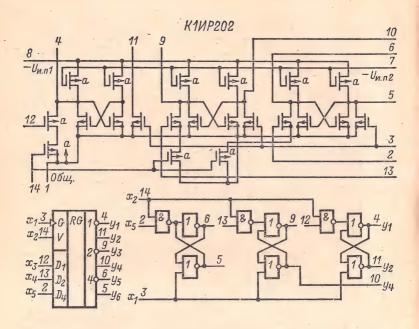
= 12,6 B  $\pm$  10%;  $U_{\text{M,R2}} = 27$  B  $\pm$  10%.

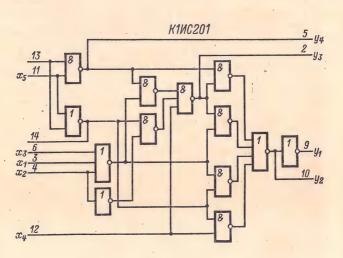


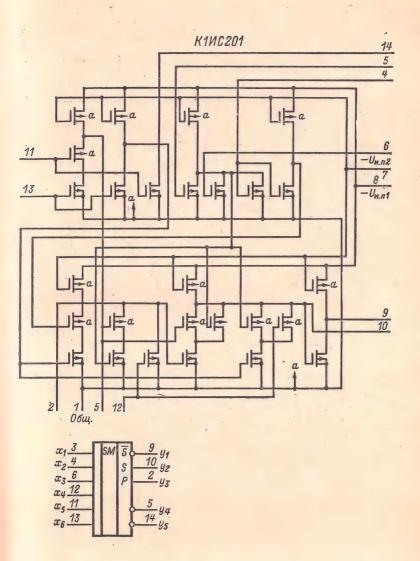


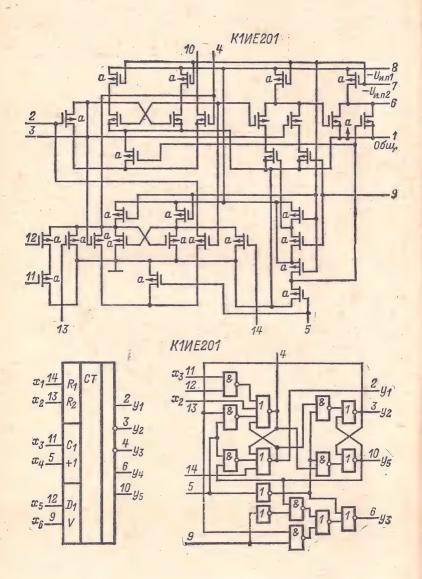
1 11 11 11

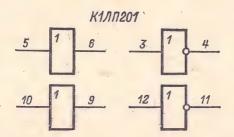


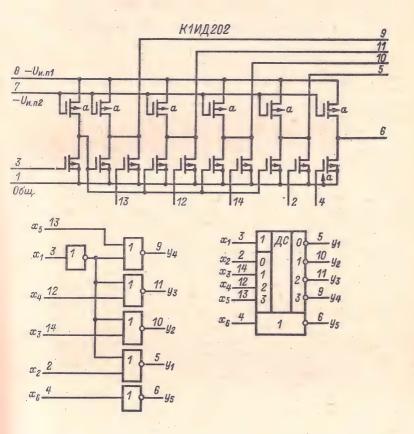


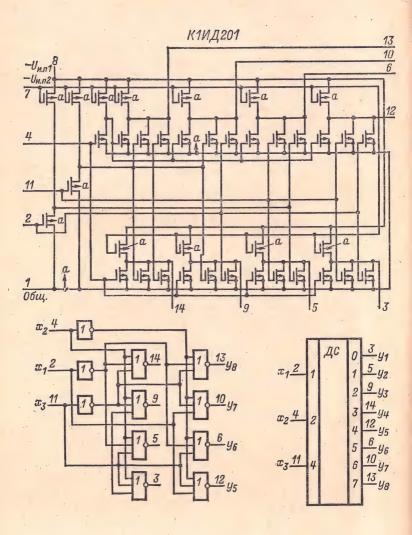




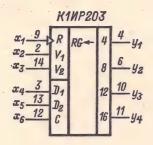


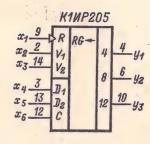


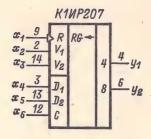


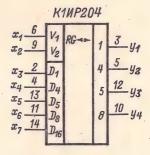


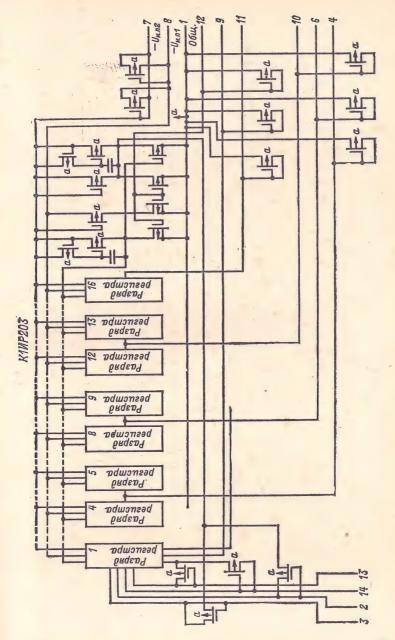


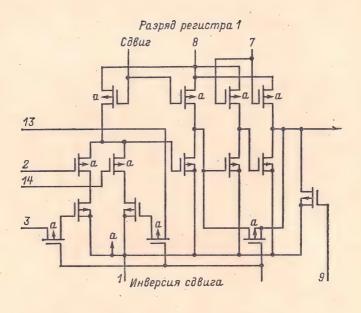


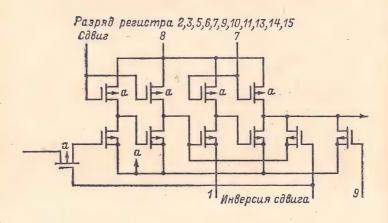


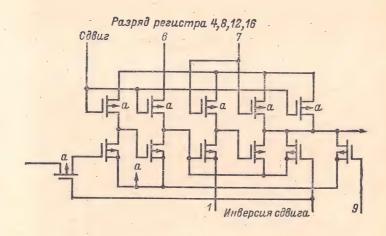




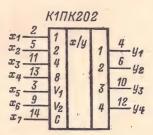


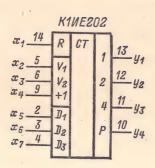






	K1	ПК2	01	_
$\begin{array}{c} x_1 & 2 \\ x_2 & 9 \\ x_3 & 14 \end{array}$	D R C	x/y	ABCDEFKL	3 4 5 6 93 6 10 95 11 96 12 97 13 98





X I X P	K1UP20 K1UP20 K1UP20	K1IIK201	K1IIK202	K1ME202
5,0 1,0 100 -2,8 -8,0 -2,0 -9,5 1,0 5,0 1,0	3,0 1,0 72 -2,8 -8,0 -2,0 -9,5 1,0 5,0 1,0	3,0 1,0 72 -2,8 -8,0 -2,0 -9,5 1,0 5,0 1,0	2,0 1,0 60 2,8 8,0 2,0 9,5 1,0 5,0 1,0	1,5 1,0 50 -2,8 -8,0 -2,0 -9,5 1,0 5,0 1,0
	5,0 1,0 100 -2,8 -8,0 -2,0 -9,5 1,0 5,0	5,0         3,0           1,0         1,0           100         72           -2,8         -2,8           -8,0         -8,0           -2,0         -2,0           -9,5         -9,5           1,0         1,0           5,0         5,0           1,0         1,0	5,0     3,0     3,0       1,0     1,0     1,0       100     72     72       -2,8     -2,8     -2,8       -8,0     -8,0     -8,0       -2,0     -2,0     -2,0       -9,5     -9,5     -9,5       1,0     1,0     1,0       5,0     5,0     5,0       1,0     1,0     1,0	5,0         3,0         3,0         2,0           1,0         1,0         1,0         1,0           100         72         72         60           -2,8         -2,8         -2,8         -2,8           -8,0         -8,0         -8,0         -8,0           -2,0         -2,0         -2,0         -2,0           -9,5         -9,5         -9,5         -9,5           1,0         1,0         1,0         5,0           1,0         1,0         1,0         1,0           1,0         1,0         1,0         1,0

Примечание. Максимальная частота следования входиых импульсов для всех микросхем 300 кГц.

Таблица 2-21

Обозначение параметра	K1JJ201	K1,115201	K1JB202	К1ИШ201	К1ЛП201
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не более $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не менее $t_{\text{зд, p, cp}}$ , нс, не более $I_{\text{ут, вх}}$ , мкА, не более $U_{\text{п, ст}}$ , В, не менее $K_{\text{раз}}$	14,0 —10,0 —3,0 800 0,1 1,0	28,0 —10,0 —3,0 800 0,1 1,0	21,0 —10,0 —3,0 800 0,1 1,0	21,0 10,0 3,0 800 0,1 1,0 10	64,0 10,0 2,0 800 0,1 1,0 10

Примечание. Максимальная частота следования входных импульсов для всех микросхем 200 кГц при емкостной нагрузке  $C_{
m H}=20$  пФ.

	K1MP201	K1MP202	K1ME201	K1MC201	К1ИД201	К1ИД202
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{Вых}}^1$ , В, не более $U_{\text{Вых}}^0$ , В, не менее $f_{\text{вх}}$ , к $\Gamma$ ц, не более * $U_{\text{п, ст}}$ , В, не менее	28 —10 —3,0 200 1,0	21 -10 -3,0 200 1,0	35 —10 —3,0 200 1,0	42 —10 —3,0 200 1,0	70 —10 —3,0 200 1,0	42 —10 —3,0 200 1,0
$f_{\rm BX}$ , к $\Gamma$ ц, не более*	200	200	200	200	2	00

<sup>\*</sup> При  $C_{\rm H} = 20$  пФ.

# СЕРИИ 121 И К121

Тип логики: ДТЛ. Состав серий:

1ЛБ211А, К1ЛБ211А, 1ЛБ211В, К1ЛБ211В, К1ЛБ211В, ТЛБ211В, ТЛБ211В, ТЛБ211В, ТЛБ211В, ТЛБ211В, ТЛБ211Г, К1ЛБ211Г, К1ЛБ212А, ТЛБ212В, ТЛБ21

Корпус круглый металлостеклянный 301.12-1. Выводы:  $+U_{\text{и. п1}}$ —  $11^*$ ;  $+U_{\text{и. п2}}$ —  $10^*$ \*.

по И.

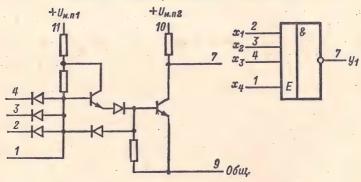
Электрические параметры диодов микросхем 1ЛП211 и К1ЛП211. Прямое падение напряжения  $U_{\rm np}$  (при токе 1 мA) . . . . 0,7—0,85 В Обратный ток  $I_{\rm oбp}$  не более (при  $U_{\rm oбp} = 5,5$  В) . . . . 5,0 мкА

<sup>\*</sup> Кроме микросхем 1ЛП211 и К1ЛП211. \*\* Только для микросхем 1ЛБ211А—1ЛБ211Г и К1ЛБ211А—К1ЛБ211Г.

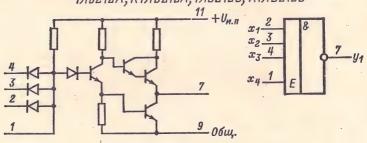
K1.715212A K1.715212B	5,0		1	0,5	5,0	7,1	110	06	0,2	(K1J15212A) 16 (K1J15212B) 12 (K1J15212B)
1.715212A,	5,0	1	2,5	0,4	5,0	1,4	40	40	0,3	16 (1JB212A) 12 (1JB212E)
KIJE211A— KIJE211I	5,0	3,0	2,5	0,35	1,5	1,5	70	150	0,35	5 (K1JJB211A) 4 (K1JJB211B) 3 (K1JJB211B) 2 (K1JJB211Г)
1.05211A—1.05211F	5,0	3,0	2,5	0,35	1,5	1,3	30	70	0,3	5 (1JB211A) 4 (1JB211B) 3 (1JB211B) 2 (1JB211Г)
Обозначение параметра		V	U <sub>вых</sub> , В, не менее	U <sub>вых</sub> , В, не более	/вх, мкА, не более	/вх, мА, не более	зд, нс, не более	90,1 нс, не более	$U_{\rm n,cr}$ , B, не менее	

\* Допускаемое отилонение для микросхем с индексом К не более ± 5%; для остальных ± 10%.

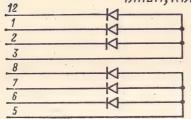
# 1ЛБ211А-1ЛБ211Г; К1ЛБ211А-К1ЛБ211Г



# 1ЛБ212А; К1ЛБ212А; 1ЛБ212Б; К1ЛБ212Б



# 1ЛП211; К1ЛП21**1**



1
2
_

## СЕРИИ 128 И К128

Тип логики: ДТЛ. Состав серий:

1ЛС281A, 1ЛС281Б, К1ЛС281A, К1ЛС281Б, К1ЛС281В 1ЛР281A, 1ЛР281Б, К1ЛР281A, К1ЛР281Б, К1ЛР281В

1ЛП281, К1ЛП281

1ЛС281A, 1ЛС281B, К1ЛС281A, — элементы 2И и 2И-ИЛИ, оба К1ЛС281B, К1ЛС281B

— элемент 2И-ИЛИ и элемент 2И-ИЛИ-НЕ, оба расширяемые по И и по ИЛИ (с общим входом по И).

расширитель по И, расширитель по ИЛИ.

**Корпус** прямоугольный металлостеклянный 401.14-2. Выводы: общий — 10;  $+U_{\text{и.п}} - 13$  \*.

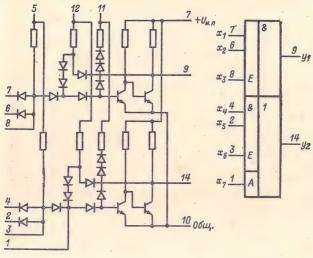
Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm H, \ n} = 3 \ {\rm B} \pm$ 

士 10% \*.

Частота тактовых импульсов  $f_{\rm H, BX}$  элементов И-ИЛИ, И-ИЛИ-НЕ микросхем серий 128 и K128:

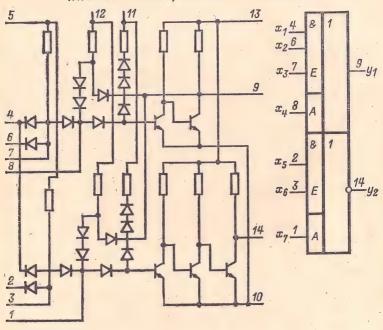
1ЛС281А, К1ЛС281А, 1ЛР281А, К1ЛР281А, К1ЛР281А, К1ЛР281Б, К1ЛС281Б, К1ЛС281Б, К1ЛР281Б, К1ЛР281Б, К1ЛР281В, К1ЛС281В, К1ЛС281В, К1ЛС281В, К1ЛР281В, К1ЛР281В, К1ЛР281В, К1ЛР281В, К1ЛР281В, К1ЛР281В, К1ЛР281В, К1ЛР281В

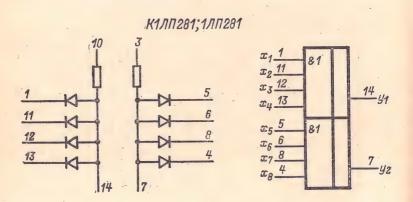
#### 1ЛС281А-1ЛС281В; К1ЛС281А-К1ЛС281В



<sup>\*</sup> Кроме микросхем 1ЛП281 и К1ЛП281.

# ЛР281A-1ЛР281B;К1ЛР281A-К1ЛР281B





Обозначение параметра	1ЛС281А—1ЛС281В	К1ЛС281А—К1ЛС281В
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более $U_{\text{вх},A}$ , В*	60 2,4 0,5 +5,8 (5; 12) -5,0 (11) 6 6 4 0,5	70 2,2 0,55 +5,8 (5; 12) -5,0 (11) 6 6 4 0,3

Продолжение табл. 2-24

Обозначение параметра	1ЛР281А—1ЛР281В	<b>К1</b> ЛР281 А—К1ЛР281В
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{Вых}}^{1}$ , В, не менее $U_{\text{Вых}}^{0}$ , В, не более $U_{\text{вх},A}$ , В*	60 2,4 0,5 +5,8 (5; 12) -5,0 (11) 6 6 4 0,5	70 2,2 0,55 +5,8 (5; 12) -5,0 (11) - 6 4 0,3

\* Допускаемое отклонение ± 10%; в скобиах указаны номера выводов, к которым подводятся тактовые импульсы.

\*\* Коэффициент объединения по И.

\*\*\* Коэффициент объединения по ИЛИ.

Таблица 2-25

Обозначение параметра	1ЛП281	Қ1ЛП281
U <sub>вх, A</sub> , B* I <sub>вх</sub> , мА I <sub>вх</sub> , мА I <sub>вх</sub> , мкА, не более U <sub>пр</sub> , В U <sub>обр, макс</sub> , В I <sub>обр</sub> , мкА, не более**	+5,8 3,3—3,6 10 0,65—0,85 4,5 10	+5,8 3,0—3,6 15 0,60—0,90 4,5

\* На выводах  $\it 3$  и  $\it 10$ ; допускаемое отклонение  $\it \pm 10\%$ . \*\* Значение обратного тока каждого диода при  $\it \overline{U}_{\rm 06p,\; мakc} = 4$ ,5 В.

#### СЕРИИ 130 И К130

Тип логики: ТТЛ. Состав серий:

1ЛБ301, K1ЛБ301 —2 элемента 4И-HE. 1ЛБ302, К1ЛБ302 — элемент 8И-НЕ.

1ЛБ303, К1ЛБ303 — 4 элемента 2И-НЕ. 1ЛБ304, К1ЛБ304 — 3 элемента ЗИ-НЕ.

1ЛБ306, К1ЛБ306 — 2 элемента 4И-НЕ с большим коэффициентом

разветвления. -2 элемента 2И-ИЛИ-НЕ, один расширяемый по 1ЛР301. К1ЛР301 или.

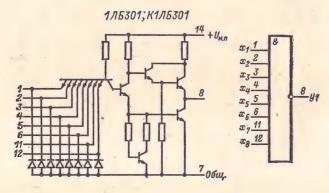
1ЛР303, К1ЛР303 — элемент 2-2-2-3И-4ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ.

1ЛР304, К1ЛР304 — элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ.  $1Л\Pi 301$ ,  $K1Л\Pi 301 - 2$  четырехвходовых расширителя по ИЛИ.

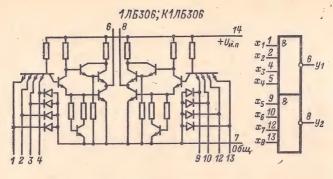
1ТК301, К1ТК301 — ЈК-триггер с логикой ЗИ на входе.

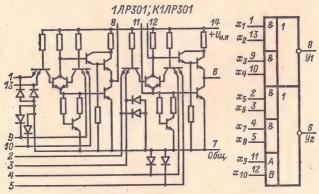
Корпус прямоугольный металлостеклянный 401.14-2. Выводы: общий — 7; + U <sub>и.п</sub>— 14. Напряжение питания всех микросхем  $U_{\text{и-п}} = 5 \text{ B} \pm 10\%$ .

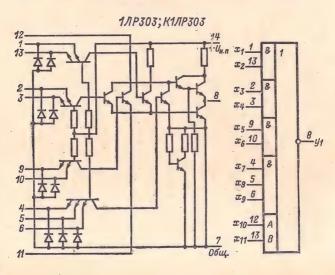
1/15301; K1/15301  $x_3 - 4$ 9 x4 5 x6 10 42 Общ. 68

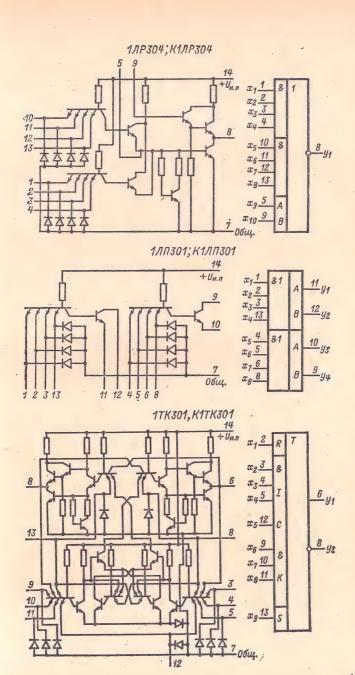












Обозначение параметра	1ЛБ301	К1ЛБ301	1ЛБ302	<b>К</b> 1ЛБ302
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $I_{\text{вх}}^{0}$ , мА, не более $I_{\text{вх}}^{0}$ , мкА, не более $U_{\text{п}}^{1}$ , В, не менее $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более $I_{\text{вх}}^{1}$ , 0, нс, не более $I_{\text{од}}^{0}$ , не более $I_{\text{од}}^{0}$ , не более	88	100	44	50
	-2,3	-2,3	-2,3	-2,3
	70	70	70	70
	2,4	2,5	2,4	2,5
	0,4	0,4	0,4	0,4
	10	10	12	12
	12	12	12	12
	0,4	0,5	0,4	0,5
	10	10	10	10

Продолжение табл. 2-26

Обозначение параметра	1ЛБ303	<b>К1ЛБ303</b>	1ЛБ304	<b>К1ЛБ304</b>
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $I_{\text{вх}}^{0}$ , мА, не более $I_{\text{вх}}^{1}$ , мкА, не более $U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более $I_{34}^{1}$ , нс, не более $I_{34}^{0}$	176 2,3 70 2,4 0,4 10 12 0,4 10	200 -2,3 70 2,5 0,4 10 12 0,5 10	132 2,3 70 2,4 0,4 10 12 0,4 10	152 2,3 70 2,5 0,4 10 12 0,5

Таблица 2-27

Обозначение параметра	1ЛБ306	К1ЛБ306	1ЛР301	К1ЛР301
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $I_{\text{вх}}^{0}$ , мА, не более $I_{\text{вк}}^{1}$ , мкА, не более $U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более $I_{\text{эд}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{эд}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{от}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{от}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{п, ст}}^{0}$	121 -2,3 70 2,4 0,4 16 15 0,4 30	137 —2,3 70 2,5 0,4 14 14 0,5 20	102 -2,3 70 2,4 0,4 12 15 0,4 10	116 —2,3 70 2,5 0,4 12 14 0,5

		1		
Обозначение параметра	1ЛР303	<b>К1ЛР303</b>	1ЛР304	<b>К</b> 1ЛР304
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $I_{\text{вк}}^{0}$ , мА, не более $I_{\text{вк}}^{1}$ , мкА, не более $U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более $I_{\text{зд}}^{1}$ , нс, не более $I_{\text{зд}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{зд}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{зд}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{гд}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{гд}}^{0}$ , нс, не более $I_{\text{гд}}^{0}$ , нс, не более	102 2,3 70 2,4 0,4 12 15 0,4 10	79 —2,3 70 2,5 0,4 12 14 0,5	51 -2,3 70 2,4 0,4 12 15 0,4 10	58 2,3 70 2,5 0,4 12 14 0,5 10

Примечание. Для микросхем 1ЛР301, 1ЛР303, 1ЛР304 коэффициент объединения по входам ИЛИ  $K_{06}=8.$ 

Таблица 2-28

Обозначение параметра	1TK301, 1TK303	K1TK301, K1TK303
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^1$ , В, не менее $U_{\text{вых}}^0$ , В, не более $t_{\text{з,0}}^{1}$ опо входу синхронизации, нс, не более $t_{\text{з,0}}^{1}$ от $R$ - и $S$ -входов, нс, не более $f_{\text{вх}}$ , МГц $U_{\text{п,ст}}$ , В, не более	140 2,4 0,4 30 27 20 0,4	142 2,5 0,4 35 30 18 0,5

Примечание. Для микросхем К1ТК301 и К1ТК303 на выводах 3, 4, 5, 9, 10, 11  $I_{\rm BX}^1 \leqslant 70$  мкА,  $I_{\rm BX}^0 \leqslant 2$ ,3 мА и на выводах 8, 12, 13  $I_{\rm BX}^1 \leqslant 140$  мкА,  $I_{\rm BX}^0 \leqslant 4$ ,6 мА.

Таблица 2-29

Обозначение параметра	1ЛП301	қ1лП301
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более $I_{\text{вх}}^{0}$ , мА, не более $I_{\text{вх}}^{1}$ , мкА, не более $U_{\text{п, ст}}$ , В, не более	22 1,3 2,3 70 0,4	22 1,3 -2,3 70 0,5

Примечание. Вносимая задержка распространения при подключении к микросхеме 1ЛП301 с возможностью расширения по ИЛИ не более 3 нс.

## СЕРИЯ К131

Тип логики: ТТЛ. Состав серии:

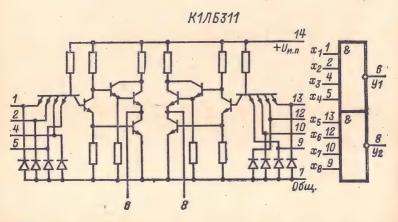
K1ЛБ311 —2 элемента 4И-НЕ.
К1ЛБ312 — элемент 8И-НЕ.
К1ЛБ313 — 4 элемента 2И-НЕ.
К1ЛБ314 — 3 элемента ЗИ-НЕ.
К1ЛБ316 — 2 элемента 4И-НЕ с большим коэффициентом разветвле-
ния по выходу.
К1ЛП311 — 2 четырехвходовых расширителя по ИЛИ.
К1ЛР311—2 элемента 2И-2ИЛИ-НЕ, один расширяемый по ИЛИ.
К1ЛР313 — элемент 2-2-2-3И-4ИЛИ-НЕ с возможностью расширения
по ИЛИ.
К1ЛР314 — элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по
IA THA

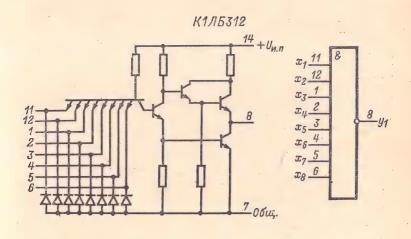
Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1. Выводы: общий — 7; +  $U_{\rm H.~II}$  — 14. Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm H.~II}$  = 5 B  $\pm$  5%.

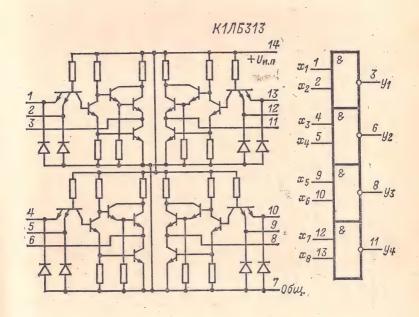
## Электрические параметры микросхемы К1ЛП311

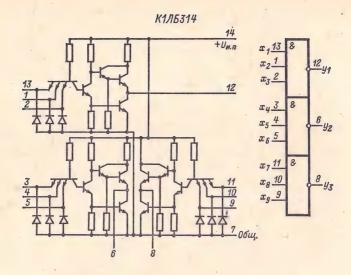
К1ТК311 — ЈК-триггер с логикой ЗИ на входе.

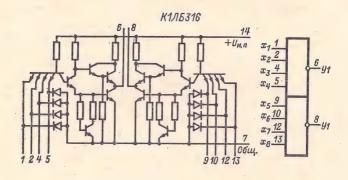
Входной ток $I_{\rm Bx}^0$	не более	 2,3 мА
	не более	
	жение $U_{ ext{вых}}^{0}$ не более	
	не более	

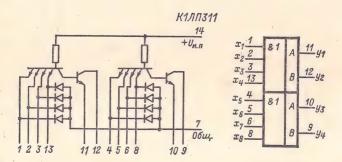


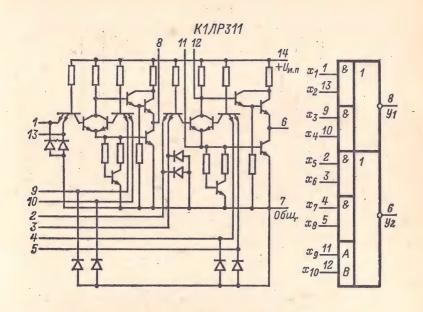


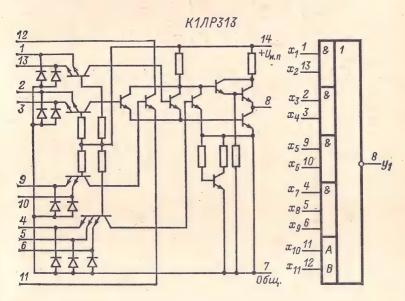


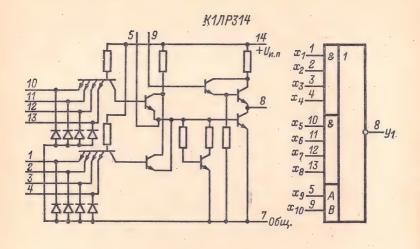


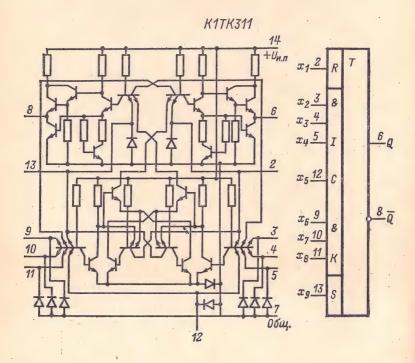












Обозначение параметра	K1JIP311	K1JIP313	K1JP314	Қ1ТҚ311
$I_{ m BX}^{0}$ , м ${ m A}$ , не более	-2,3	-2,3	-2,3	—2,3 ( <i>J</i> , <i>K</i> ) —4,6 (выводы «установка», «синхронизация»)
$I_{ ext{BX}}^1$ , мк $A$ , не более	70	70	70	70 ( <i>J</i> , <i>K</i> ) 140 (вывод «синхро- низация») 210 (вывод «установка»)
Рпот, мВт, не более	97	65	47	130
$U_{\scriptscriptstyle  m BMX}^{\scriptscriptstyle 0}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	2,5	2,5	2,5	2,5
$t_{\rm 3Д}^{\rm 1,0}$ , нс, не более	12	12	12	27 (J, K)
t <sub>зд</sub> , нс, не более	14	14	14	_
<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более			-	30 (по входу «синхронизация»)
$K_{\text{pas}}$	10	10	10	10
$U_{\Pi,  CT}$ , В, не более	0,5	0,5	0,5	<del>-</del>

Примечание. В скобках указаны обозначения входов.

Таблица 2-31

					. ` .
Обозначение параметра	К1ЛБ311	K1J1B312	K1JE313	K1J15314	K1J15316
Рпот, мВт, не более	84	42	178	125	115
I <sub>вх</sub> , мА, не более	-2,3	2,3	-2,3	-2,3	-2,3
$I_{\rm BX}^{1}$ , мкА, не более	70	70	70	70	70
$U_{\scriptscriptstyle \mathrm{Bbl}}^{\scriptscriptstyle 0}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
$U_{\text{BMX}}^{1}$ , B, не менее	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5
<i>t</i> <sup>11, 0</sup> , нс, не более	10	12	10	10	14
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более	12	12	12	12	14
Uп, ст, В, не более	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5
$K_{\text{pas}}$	10	10	10	10	20

### СЕРИИ 133 И К133

Тип логики: ТТЛ.

#### Состав серий:

1ЛБ331, К1ЛБ331—2 элемента 4И-НЕ, один расширяемый по ИЛИ.

1ЛБ332, К1ЛБ332 — элемент 8И-НЕ.

1ЛБ333, К1ЛБ333—4 элемента 2И-НЕ.

1ЛБ334, К1ЛБ334—3 элемента 3И-НЕ. 1ЛБ336, К1ЛБ336—2 элемента 4И-НЕ с большим коэффициентом разветвления. 1ЛБ337, Қ1ЛБ337—2 элемента 4И-НЕ с открытым коллекторным

выходом (элементы индикации).

1ЛБ338, К1ЛБ338-4 элемента 2И-НЕ с открытым коллекторным выходом (элементы контроля).

1ЛР331. К1ЛР331—2 элемента 2И-2ИЛИ-НЕ, один расширяемый по ИЛИ.

1ЛР333, К1ЛР333 - элемент 2-2-2-3И-4ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ.

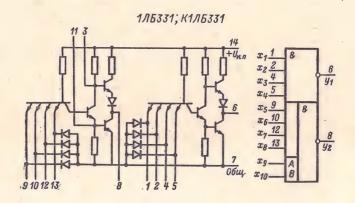
1ЛР334, К1ЛР334 — элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ.

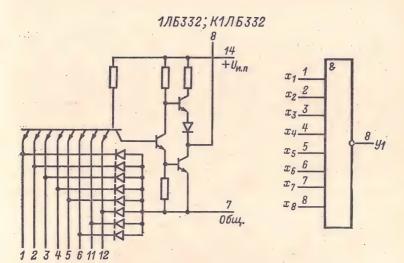
1ЛПЗЗ1, К1ЛПЗЗ1—2 четырехвходовых расширителя по ИЛИ. 1ЛП333, К1ЛП333 — восьмивходовый расширитель по ИЛИ. 1ТКЗЗ1, К1ТКЗЗ1 — ЈК-триггер с логикой ЗИ на входе.

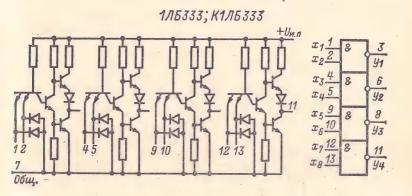
1TK332 -2 D-триггера.

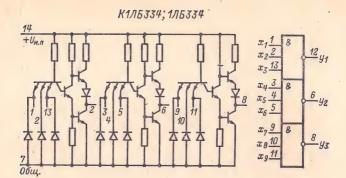
Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm u.\ n}=5$  В; допускаемое отклонение  $U_{\rm H,\ R}$  для микросхем с индексом K не более  $\pm$  5%, для остальных не более  $\pm$  10%. Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-1 или 401.14-2. Вы-

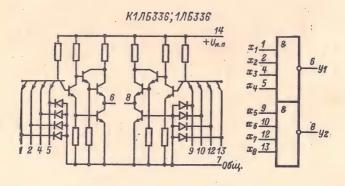
воды: общий -7;  $+U_{\rm H, H}-14$ .

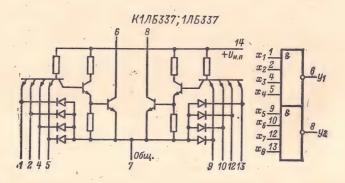




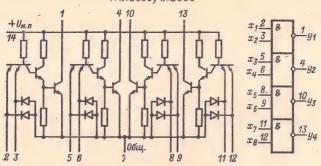




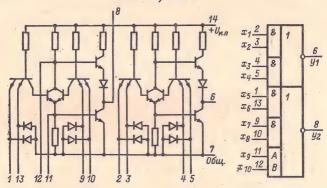




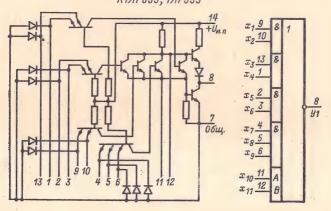
#### К1ЛБ338; 1ЛБ338

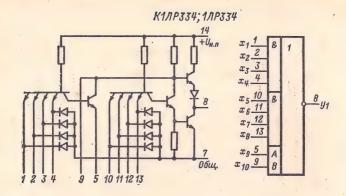


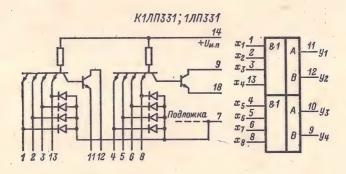
## К1ЛР331;1ЛР331

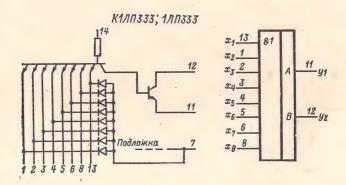


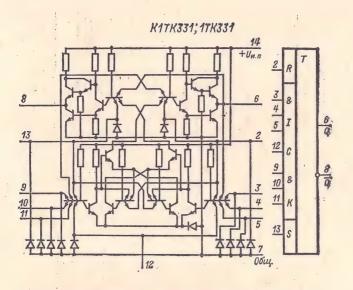
#### К1ЛР333; 1ЛР333

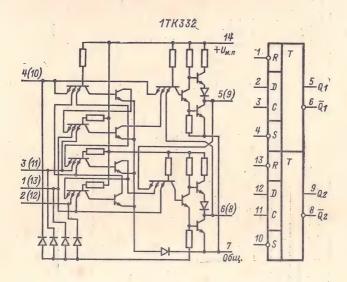












аблица 2-32

							1 40 11	1 а 0 л и ц а 2-02
Обозначение параметра	1JIB331	К1ЛБ331	1.J.B332	К1ЛБ332	1JE333	K1J1B333	1ЛБ334	К1ЛБ334
3								
Рпот, мВт, не более	52	63	26	34	110	116	80	92
<i>U</i> 11 в, не менее	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4
<i>U</i> ⁰м, В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
/1, °, нс, не более	17	18.	20	. 22	17	.00	17	81
to. 1, нс, не более	36	36	36	36	36	38	36	36
<sup>10</sup> вх, мА, не более	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6
<i>I</i> вх, мкА, не более	40	40	40	40	40	40	40	40
<i>U</i> п, ст. В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
Краз	10	10	10	10	1.0	10	10	10

К1ЛП333		1	9'1-	40	garyen	1	MACHINE	1.	0,4	1	
1ЛП333		22	-1,6	40	1			. 1	0,4	1	1
К1ЛП331	-		-1,6	40	1	1	1	1	0,4	1	; <b>I</b>
1ЛП331	1	22	9,1-	40	1	1	1	1	0,4	1	.!
K1JIP334		63	-1,6	40	2,4	0,4	22	36	0,4		10
1JIP334		72	-1,6	40	2,4	0,4	18	36	0,4	<b>00</b> ,	10
K1JIP333	8.	71	-1,6	40	2,4	0,4	22	36	0,4	1	10
1JIP333		55	-1,6	40	2,4	0,4	8	36	0,4	00	10
Обозначение параметра		, Р <sub>пот</sub> , мВт, не более	в /0, мА, не более	т / <sub>вх</sub> , мкА, не более	Ut Вых, В, не менее	U⁰вых, В, не более	/1.0, нс, не более	t <sup>0,1</sup> , нс, не более	U <sub>п, ст</sub> , В, не более	K06-	Краз

Примечания: 1. Для микросхем 1ЛР333 и 1ЛР334 коэффициент объединения по входам ИЛИ  $K_{06}=8$ .
2. Для микросхем 1ЛП331 и 1ЛП333 вносимая задержка распространения при подключении к микросхемам с возможностью расшерения по ИЛИ не более 5 нс. 1. Для микросхем 1ЛР333 и 1ЛР334 коэффициент объединения по входам ИЛИ  $K_{
m o6} = 8$ .



5*	Обозначение параметра	1TK331	K1TK331	1TK332	K1TK332
	Рпот, мВт, не более.	110	110	160	160
	I°, мА, не более ***	-1,6	911-	1.6	-1.6
		(3, 4, 5, 9, 10, 11) (3, 4, 5, 9, 10, 11)	(3, 4, 5, 9, 10, 11)	(2, 4, 10, 12)	(2, 4, 10, 12)
		(2, 13, 12)	(2, 12, 13)	(1, 3, 11, 13)	(1, 3, 11, 13)
	№, мкА, не более ***	06	06	06	06
		(3, 4, 5, 9, 10, 11)	(3, 4, 5, 9, 10, 11)	(2, 12)	(2, 12)
		(12) $(12)$ $(3)$	(12)	4, 10, 11)	(3, 4, 10, 11)
		(2, 13)	(2, 13)	(1, 13)	(1, 13)
		2,4	2,4	2,4	2,4
		0,4	0,4	0,4	0,4
	f <sup>1,0</sup> , нс, не более*	40	48	45	09
	t <sup>0,1</sup> , нс, не более*	.£3	1	40	20
	/11.0, нс, не более **	30	88	1 1	ſ
	t0.1 нс, не более **	25	-1	: 1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	fex, Mru	15	1		1
	Un, ст. В, не более	0,4	6,0	0,4	0,4

От входа синхронизации.
 От входов установки.
 В скобках указаны номера выводов микросхем

### СЕРИИ 134 И К134

Тип логики: ТТЛ.

#### Состав серий:

1ЛБ341А, 1ЛБ341Б, Қ1ЛБ341 — 4 элемента 2И-НЕ.
1ЛБ342А, 1ЛБ342Б, К1ЛБ342 — 2 элемента 4И-НЕ и элемент НЕ.
1ЛБЗ4ЗА, 1ЛБЗ4ЗБ — 4 элемента 2И-НЕ с открытым кол
лекторным выходом.
1ЛБ344A, 1ЛБ344Б — элемент 8И-HE.
1ЛР341A, 1ЛР341Б, K1ЛР341 — элементы 2-2И-2ИЛИ-НЕ и
2-4И-2ИЛИ-НЕ.
1ЛР342A, 1ЛР342Б, K1ЛР342 — элемент 2-2-3-4ИЛИ-HE.
1ЛР343А, 1ЛР343Б — элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ.
1ЖЛ341А, 1ЖЛ341Б, К1ЖЛ341 — многоцелевой элемент цифровых
структур (МЭЦС).
1ТК341, К1ТК341 — ЈК-триггер на основе МЭЦС.
1TK342, K1TK342 — JK-триггер.
1ТК343, К1ТК343 — ЈК-триггер двойной.
1TK344A, 1TK344Б — D-триггер двойной.

Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm u.\ n}=5~{\rm B}\pm$ 土 10%.

Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-1. Выводы:  $+U_{\mu,n}$  — 4; общий — 11.

#### Электрические параметры микросхем 1ТК 344А и 1ТК 344Б

Мощность потребления $P_{\text{пот}}$ не более 6,0 мВт
Hапряжение $U_{\text{вых}}^1$ не менее 2,4 В
Напряжение $U_{\text{вых}}^0$ не более 0,3 В
Время задержки включения $t_{3n}^{1,0}$ и выключения $t_{3n}^{0,1}$ микро-
схемы 1ТК344А не более
То же микросхемы 1ТКЗ44Б не более 70 нс

#### Таблица 2-36

Обозначение параметра	1ЖЛ341А	1ЖЛ341Б	<b>К</b> 1ЖЛ341
Рпот, мВт, не более	8	8	.8
<i>I</i> <sup>1</sup> <sub>вх</sub> , мкА, не более *	50	50	80
<i>I</i> <sub>вх</sub> , мкА, не более **	300	50	360
t <sub>и, вых</sub> , нс ***	270—600	150-330	200-1000
Kpas	2	2	2

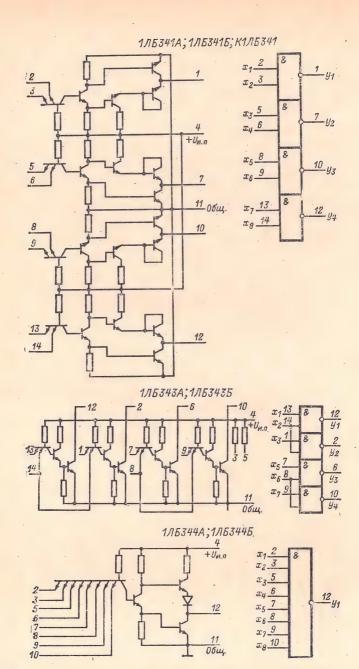
<sup>\*</sup> Втекающий ток по стробирующему и информационным входам. 
\*\* Вытекающий ток по стробирующему и информационным входам. 
\*\* Длительность выходного импульса при  $C_{\mathrm{H}}=40$  пф.

	-				3	10-7 BHH0BT
Обозначение параметра	1)TE341A	1JIB341B	K1JB341	1JIB342A	1JI B342B	K1ЛБ342
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $I_{\text{вх}}^{0}$ , мА, не более $I_{\text{вк}}^{1}$ , мкА, не более $V_{\text{вых}}^{1}$ , вк не более $V_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее $V_{\text{вых}}^{1}$ , В, не более $I_{\text{зи}}^{1,0}$ , нс, не более $I_{\text{зи}}^{1,0}$ , нс, не более $I_{\text{зи}}^{1,1}$ , нс, не более $I_{\text{зи}}^{1,1}$ , нс, ве более	8,0 —0,18 12 2,3 0,3 100 100 10	8,0 -0,18 12 2,3 0,3 50 70 10 0,5	8,0 -0,20 12 2,1 0,4 200 200 10 0,3	6,0 0,18 12. 2,3 0,3 100 130 10 0,5	6,0 -0,18 12 2,3 0,3 50 100 10 0,5	6,0 —0,20 12 2,1 2,1 0,4 200 200 200 10 0,3 0,3
Обозначение параметра	1JIB343A	A	1.71E343B	1ЛБ344A		1JI 5344 B
P пот, мВт, не более I м м м м м не более I м м м м м м м м м м м м м м м м м м	8,0 -0,18 12 1,8 1,8 -1,8 -1,0 130 130		8,0 12 1,8 1,8 0,3 100	20 -0,18 12 24 24 0,3 120 80		2,0 0,18 12 12 2,4 0,3 100 60

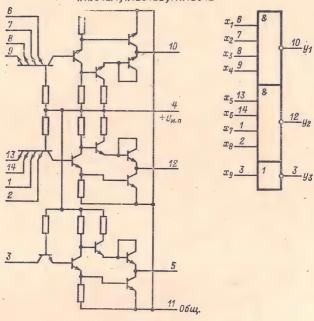
Обозначение параметра	1JIP341A	1JP341B	K1JP341	1JIP342A	1JIP342B	K1JIP342	K1JIP342 1JIP343A	1,JP343B
						4		;
Рпот, мВт, не более	5,0	5,0	5,0	4,0	4,0	4,0	2,5	2,5
<sup>10</sup> , мА, не более	-0,18	-0,18	-0,5	-0,18	-0,18	-0,5	-0,18	-0,18
/вх, мкА, не более	12	12	12	12	12	12	12	12
<i>U</i> <sub>вых</sub> , В, не менее	2,3	2,3	2,1	2,3	2,3	2,1	2,4	2,4
$U_{ m Bhx}^{0}$ , В, не более	6,0	6,0	0,4	6,0	6,0	0,4	6,0	6,0
/1.0, нс, не более	100	20	200	100	20	200	100	02
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более	100	70	200	100	70	200	100	70
$K_{\mathrm{pas}}$	10	10	10	10	10	10	10	01
<i>U</i> <sub>п, ст</sub> , В, не болес	0,5	0,5	0,3	0,5	0,5	0,3	1	1
						APPARA		

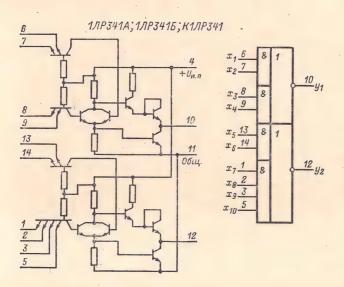
Обозначение параметра	1TK341	K1TK341	1TK342	K1TK342	1TK343	K1TK343
Р <sub>пот</sub> , мВт, не более	8,0	8,0	8,0	0,8	16	16
I <sub>вх</sub> , мА, не более:						;
по входам Ј, К	-0,36	-0,36	-0,5	-0,5	-0,2	-0,2
по входам R, S	80,0—	80,0—	1	1		
по входу С	-0,36	-0,36	-0,4	-0,4	-0,4	-0,4
/вх, мкА, не более:						
по входам Ј, К	80	80	12	12	12	12
по входам R, S	80	80	36	36	36	36
по входу С	80	80	36	36	36	36
$U_{\text{Bhx}}$ , B, He MeHee	2,4	2,1	2,4	2,1	2,4	2,1
$U_{\text{вых}}^0$ , В, не более	0,3	0,4	0,3	0,4	0,3	0,4
fвх, МГц, не более*	1,5	*	1,5	1	1,5	4
10.1 нс, не более **	150	1	1.	1	1	Ī
t <sub>зд</sub> , мкс, не более ***	0,5	1	0,5	1	0,0	1
Kpas	10	10	10	-01	10	10

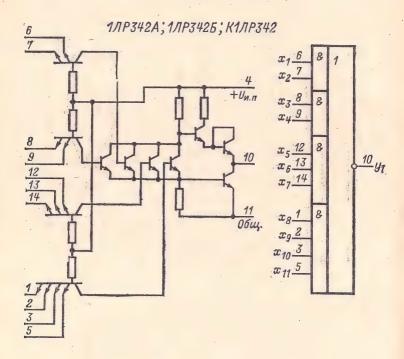
Частота следования входнях импульсов.
 В Бремя задержки выключения по входам «Сброс» и «Установка».
 В Бемя задержки переключения по стробирующему входу.

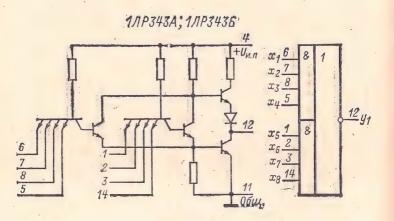


### 1ЛБ342А;1ЛБ342Б;К1ЛБ342

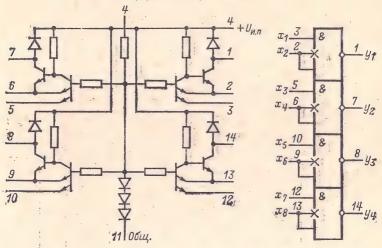




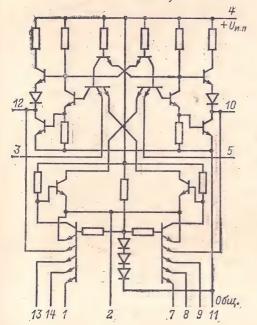


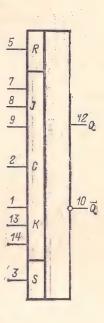


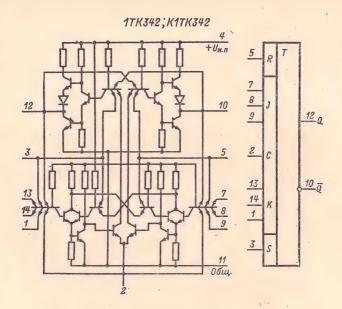
# 1ЖЛ341A;1ЖЛ341Б; K1ЖЛ341

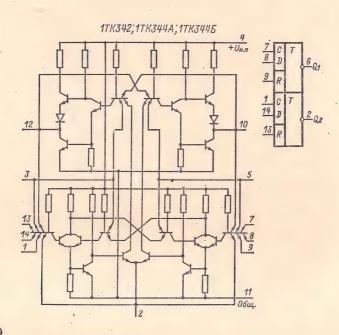


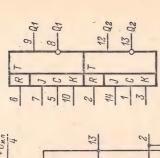
# 1TK341; K1TK341

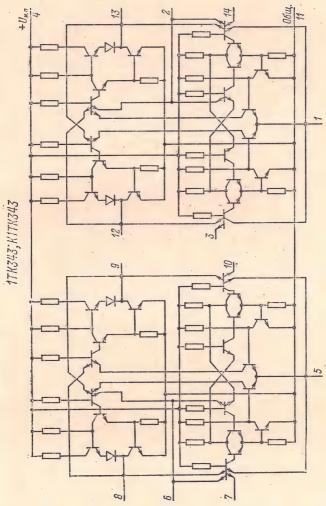












# СЕРИИ 136 И К136

Тип логики: ТТЛ. Состав серий:

1ЛБ361, К1ЛБ361—2 элемента 4И-НЕ. 1ЛБ362, К1ЛБ362— элемент 8И-НЕ. 1ЛБ363, К1ЛБ363—4 элемента 2И-НЕ. 1ЛБ364, К1ЛБ364—3 элемента 3И-НЕ.

1ЛР361, К1ЛР361—2 элемента 2И-2ИЛИ-НЕ. 1ЛР363, К1ЛР363—элемент 2-2-2-3И-4ИЛИ-НЕ.

1ЛР364, К1ЛР364— элемент 4И-4И-2ИЛИ-НЕ. 1ТК361, К1ТК361— ЈК-триггер с логикой ЗИ на входе.

**Корпус** прямоугольный стеклянный 401.14-1. Выводы: общий — 7;  $+U_{\rm H,\ R}-14$ .

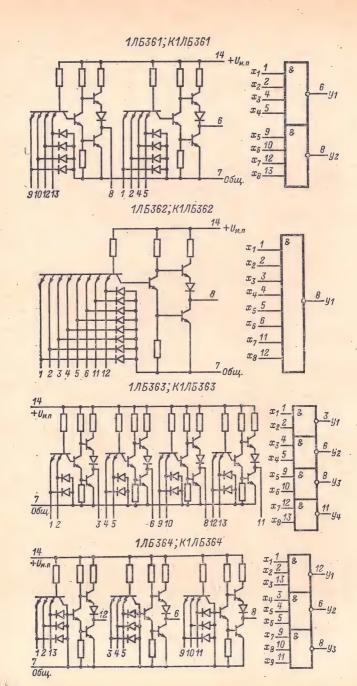
Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm u.\,n}=+5~{\rm B};$  допускаемое отклонение для микросхем с индексом K не более  $\pm~5\%$ , для остальных  $\pm~10\%$ .

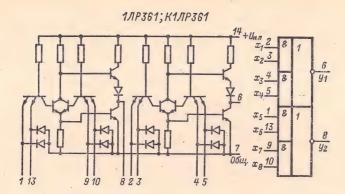
Таблица 2-41

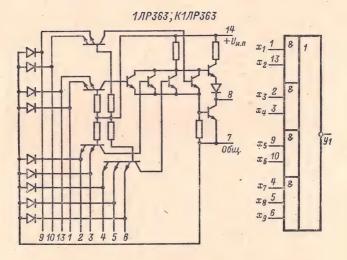
Обозначение параметра	1TK361	K1TK361
$P_{ m nor}$ , мВт, не более $U^{ m l}_{ m Bblx}$ , В, не менее $U^{ m o}_{ m Bblx}$ , В, не более	19,8 2,4 0,3	18,9 2,4 0,3
<b>f</b> вх, МГц, не более	3,0 100	3,0 100
#1.0 зд, синх, нс, не более #1.0 зд, уст, нс, не более	100	100
$U_{\rm II, \ CT}$ , B, не более $I_{\rm BX}^{\rm o}$ , мА, не более:	0,4	0,3
по входам <i>J</i> , <i>K</i> по входам <i>C</i> и «Установка»	-0,4 0,8	-0,5 -1,0
I <sub>BK</sub> , мкА, не более: по входам <i>J</i> , <i>K</i> по входам <i>C</i> и «Установка»	30 90 10	32 96 10
Kpa3	10	10

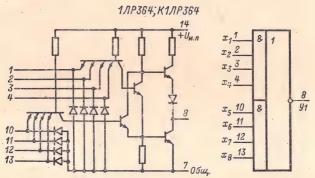
Примечание.  $t_{\rm 3Д,\ CHHX}^{1.0}$  — время задержки включения от входа «Синкронизация»;  $t_{\rm 3Д,\ YCT}^{1.0}$  — время задержки от входов «Установка нуля» и «Установка единицы».

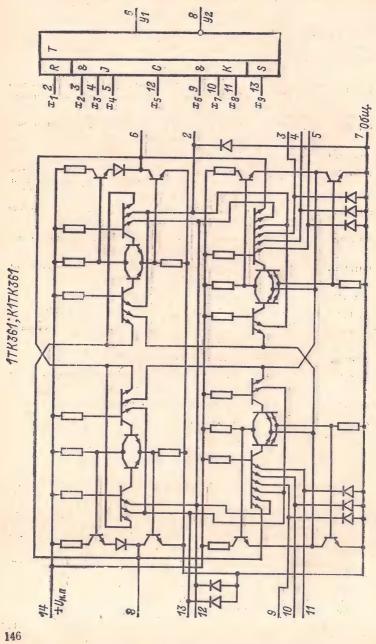












Тип логики: ЭСЛ.

Состав серии:

К1ЛБ371, К1ЛБ3719 — элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с возможностью расширения по ИЛИ и нагрузочными резистороми на выходах

торами на выходах.

К1ЛБ372, К1ЛБ379 — 2 элемента ЗИЛИ-НЕ с нагрузочными резисторами на выходах.

К1ЛБ3710 — 2 элемента ЗИЛИ-НЕ.

К1ЛБ375 — элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с повышенным коэффициентом разветвления и нагрузочными рези-

сторами на выходах.

К1ЛБ376, К1ЛБ3717 — элемент БИЛИ-НЕ/БИЛИ с нагрузочными

резисторами на выходах.

К1ЛБ378 — элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с возможностью

расширения по ИЛИ.

К1ЛБ3716 — элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с повышенным ко-

эффициентом разветвления.

К1ЛБ3718 — элемент 5ИЛИ-НЕ/5ИЛИ.

К1ЛП371, К1ЛП372 — 2 трехвходовых расширителя по ИЛИ.

К1ИЛ371, К1ИЛ372 — полусумматор с нагрузочными резисторами на

выходах.

К1ИЛ375 — полусумматор.

К1ТР371 — RS-триггер синхронный с нагрузочными ре-

зисторами на выходах.

К1ТР373 — RS-триггер синхронный.

**К1ТР374** — **D-триггер.** 

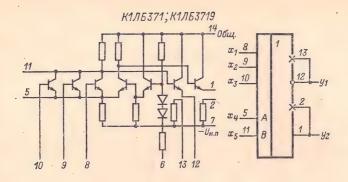
Напряжение источника питания всех микросхем серии  $U_{\rm H,\ \Pi}=$   $-5~{
m B}\pm5\%$  .

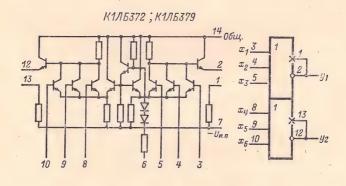
Напряжение источника опорного напряжения — 5 В  $\pm$  5%. Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1. Выводы: —  $U_{\rm и.п}$  — 7; —  $U_{\rm опорн}$  — 6; общий — 14 (кроме микросхемы К1ЛПЗ71 и К1ЛПЗ72); у микросхем К1ЛБЗ75, К1ЛБЗ716, К1ТРЗ71 и К1ТРЗ74 вывод 14 должен соединяться с выводом 1.

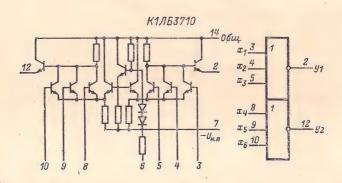
Статическая помехоустойчивость микросхем серии К137 (кроме

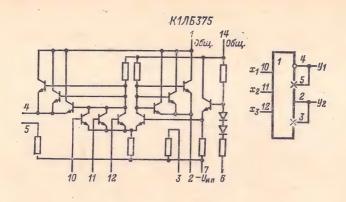
К1ЛП371 и К1ЛП372):

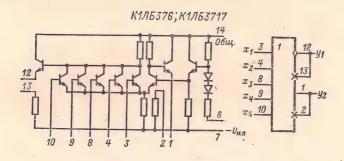
при  $t = 25^{\circ}$ С не более 160 мВ; при  $t = -10^{\circ}$ С не более 30 мВ; при  $t = 70^{\circ}$ С не более 50 мВ.

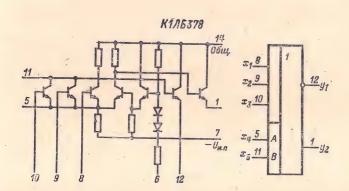


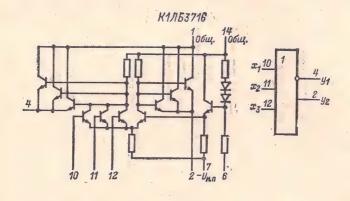


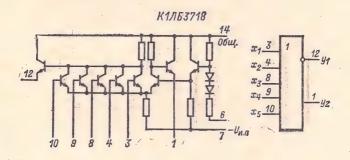


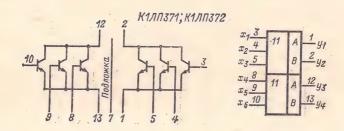


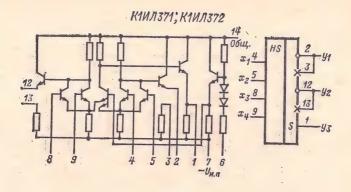


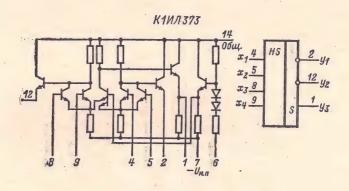


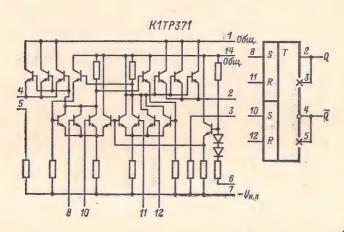


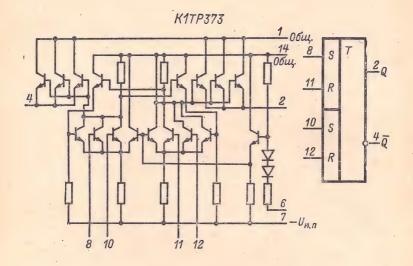


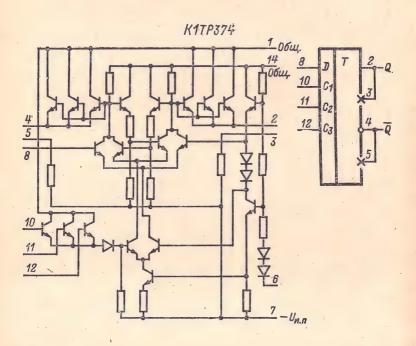












Обозначение параметра	K1J1B371	K1J1B372	К1ЛБ375	К1ЛБ376
Inor, мA, не более  Unor, мA, не более  Unor, вых В  Unor, вых В  Inor, нс, не более в  Inor, мА **  Inor, м	15 -0,7\$\displays\$-0,95 -1,45\$\displays\$-1,9 6,0 6,0 4,5-9,0 15	25 -0,7 * -0,95 -1,45 * -1,9 6,0 6,0 4,5 -9,0 15	50 -0,7 ÷ -0,95 -1,45 ÷ -1,9 7,0 7,0 -0,2 100 5	15 -0,7 ÷ -0,95 -1,34 ÷ -1,9 6,0 6,0 4,5-9,0 0,2 15
400				

\* При  $C_{\rm H} = 15$  п $\Phi$ . \* Ток через резистор эмиттерного повторителя.

Таблица 2-44

Обозначение параметра	K1JIE378	К1ЛБ379	K17153710	K1JE3716	K1JB3717	K1J1B3718	K1JIB3719
	7.005	15 45 25	25	30 002	35	15	35
5 -	1,45 - 1,9 -1,45 -	-1,45 1,9	-1,45.÷-1,9	1,45 1,9	-1,451,9	-1,45; -1,9	-1,9 -1,45; -1,9 -1,45; -1,9
	0,9	6,0	0,9	2,0	6,0	6,0	6,0
	0,0	0,0	6,0	2,0	6,0	0,0	0,9
	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
	15	15	15	100	15	15	15
		-	ىن	2	-	n O	,

Обозначение			
параметра	KITP373	KITP374	KITP371
$I_{\rm not}$ , мА, не более	38	55	55
$I_{\rm BX}^{\rm I}$ , мА, не более	0,2	0,2	0,2
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В	-0,7 : -0,95	$-0.7 \div -0.95$	$-0.7 \div -0.95$
<i>U</i> <sub>вых</sub> , в	-1,45 1,9	, <del>-</del>	$-1,45 \div -1,9$
$t_{\rm 3Д}^{1.0}$ , нс, не более	7,0	12	7,0
$t_{3д}^{0.1}$ , нс, не более	7,0	12	7,0
$K_{pa3}$	100	100	100
Коб,вых	2	2	2

Таблица 2-46

			1,
Обозначение параметра	<b>К1ИЛ371</b>	К1ИЛ372	КІИЛ373
I MA NO FORMS	45	28	28
Інот, мА, не более	40	20	. 20
U <sub>вых</sub> , В *	$-0.7 \div -0.95$	-0,7 :0,95	<b>-0,7 ÷ -0,95</b>
<i>U</i> <sup>0</sup> <sub>вых</sub> , В *	$-1,45 \div -1,9$	-1,45 ÷ -1,9	$-1,45 \div -1,9$
$t_{\rm 3Д}^{1.0}$ , нс, не более	8,0	8,0	8,0
$t_{3Д}^{0.1}$ , нс, не более	8,0	8,0	8,0
I <sub>BX</sub> , MA	0,2	0,2	0,2
I <sub>Rэ</sub> , мА **		4,5-9,0	_
$K_{pas}$	15	15	15

\* На инверсных выходах и выходах «Сумма».
\*\* Ток через резистор эмиттерного повторителя.

Таблица 2-47

Обозначение параметра	<b>К</b> 1ЛП371	К1лП372
$I_{\mathrm{B,yr}}$ , мкА, не более * $I_{\mathrm{K,yr}}$ , мкА, не более ** $U_{\mathrm{Bx}}$ , В $I_{\mathrm{Bx}}^{1}$ , мА, не более	1,0 5,0 0,74 ÷0,81 0,2	1,0 5,0 −0,71 ÷ −0,84 0,2

<sup>\*</sup> Измеряется в режиме: на выводах 2, 12 напряжение 0 В; на выводах 1, 13 относительно выводов 2, 12 напряжение минус 1 В; напряжение на выводах 3, 4, 5, 8, 9, 10 минус 5 В.

\*\* Измеряется в режиме: на выводах 2, 12 относительно выводов 1, 13 напряжение 2 В; на выводе 7 напряжение минус 3 В.

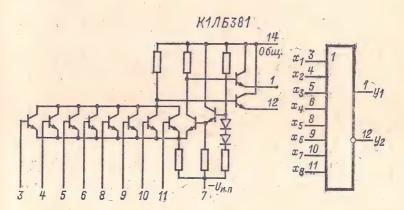
Тип логики: ЭСЛ. Состав серии:

К1ЛБ381— элемент 8ИЛИ-НЕ/8ИЛИ. К1ЛБ382—2 элемента 4ИЛИ-НЕ/4ИЛИ. К1ЛБ383—4 элемента 2ИЛИ-НЕ.

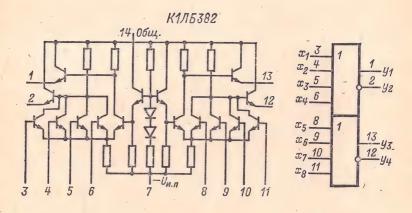
КІЛБЗ84—4 элемента 2ИЛИ. КІЛБЗ84—4 элемента 2ИЛИ. КІЛПЗ81— дифференциальный приемник сигнала с линии. КІТРЗ81— RS-триггер. КІТРЗ82— D-триггер.

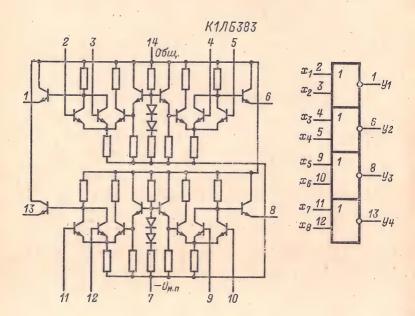
Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1. Выводы: —  $U_{\mu, \, \eta}$  общий — 14 \*.

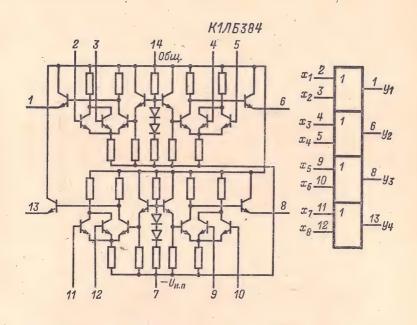
Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\mu,\,\eta}=-5~\mathrm{B}\pm$  $\pm 5\%$ .

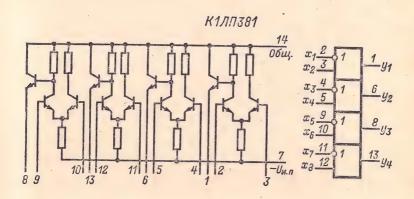


<sup>\*</sup> У микросхем К1ТР381 и К1ТР382 вывод 14 следует соединить с вы-

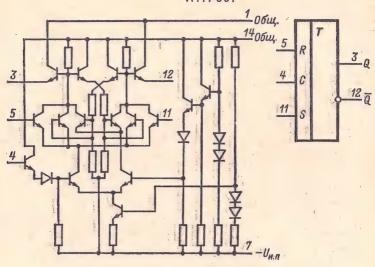


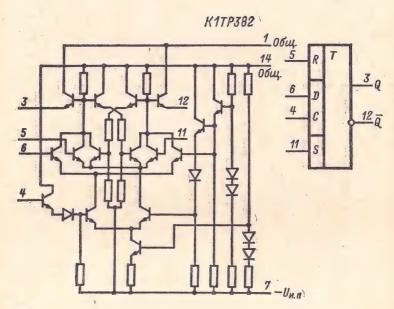






# K1TP381



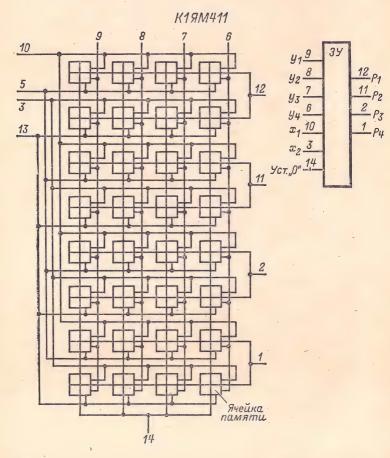


K1TP382		52	-1,01	-1,55	10	20	10	າດ	01 %	0,1
KITP381		52	-1,01	-1,55	10	20.0	10	រភ.	10	0,1
К1ЛП381		. 52	-1,01	-1,55	Para	20	5,0	ro.	10	0,1
К1ЛБ384	3 4 4 7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	52	-1,01	1,55	6,0	20	5,0	'n	10	0,1
K1ЛБ383	4	52	-1,01	-1,55	0,3	20	5,0	J.O.	10	0,1
K171B382		26	101	-1,55	0,3	20	5,0	rO.	10	0,1
K1J1B381		13.	-1,01	1,55	6,0	20	5,0	r.	10	0,1
Обозначение параметра		Іпот, мА, не более	$U_{ m Bыx}^{1}$ , В, не менее	$U_{ m BMX}^0$ . В, не более	/вх, мА, не более	I <sub>вых</sub> , мА, не более	<sup>f</sup> зд, р, ср, нс, не более *	$K_{06, Bbix}$	$K_{\mathrm{pas}}$	<i>U</i> п. ст. В, не более

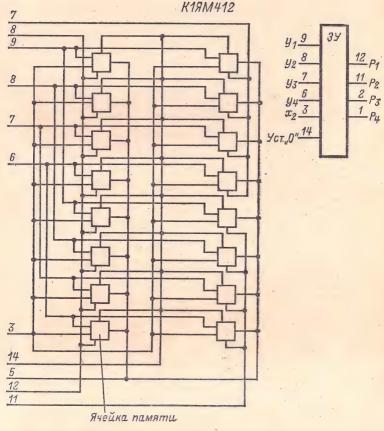
\* При  $C_{\rm H} = 10$  пФ

Тип логики: ТТЛ. Состав серии:

```
K19M411 — матрица 3У емкостью 32 бита (8 слов<math>\times4 разряда). K19M412 — матрица 3У емкостью 16 бит (4 слова\times4 разряда). K19M413 — матрица 3У емкостью 16 бит (4 слова\times4 разряда).
```



Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1. Выводы: разряд  $P_4-I$ ; разряд  $P_3-2$ ; адрес  $x_2-3*$ ; подложка -4;  $+U_{\text{и.п}}-5*$ ; адрес  $y_4-6$ ; адрес  $y_3-7$ ; адрес  $y_2-8$ ; адрес  $y_1-9$ ; адрес  $x_1-10**$ ; разряд  $P_2-II$ ; разряд  $P_1-I2$ ;  $+U_{\text{и.п}}-13**$ ; установка нуля—14.

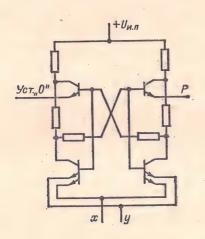


<sup>\*</sup> Для микросхем КІЯМ411 и КІЯМ412. \*\* Для микросхем КІЯМ411 и 61ЯМ413.



Ток логической единицы в адресных шинах:	
$I_x^1$ не более	0,3 мА
$I_y^{\scriptscriptstyle 1}$ не более	0,7 мА
Ток логического нуля в адресных шинах:	
$I_x^0$ не более	15 мА
$I_{\mathcal{U}}^{0}$ не более	8,5 мА
Мощность потребления на адресных шинах $P_{\text{пот}}^0$ , мВт,	
не более *	1,5 MBT
Емкость разрядной шины не более	26 πΦ
Ток записи по разрядной шине $I_{ m 3n,pm}$ не более	12 mA

\* На один триггер.



Тип логики: МОП. Состав серии:

К1ИР441—3 квазистатических сдвиговых регистра с числом разрядов 1, 4, 16; общее питание и тактировка; входы и выходы последовательные.

Корпус круглый металлостеклянный 301.12-1. Выводы: общий — I;  $U_{\rm и.\, n1}$  — I2;  $U_{\rm и.\, n2}$  — I1.

#### Электрические параметры микросхемы К1ИР441

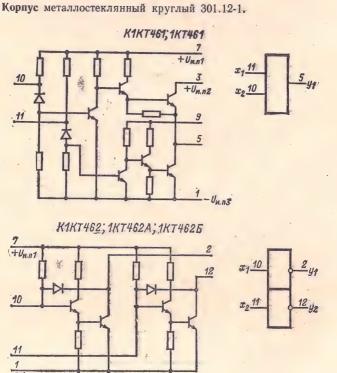
Напряжение источников питания:	
$U_{\mathfrak{A},\mathbf{n}1}$	$-12.6 B \pm 5\%$ $-27 B \pm 5\%$
Ток потребления $I_{\text{пот1}}$ не более	. 2,5 мА
Длительность импульсов сдвига:	- 1
на входе <i>10</i>	. 0,2—10 мкс 0,5—20 мкс
Напряжение входного сигнала:	
$U^1_{\mathtt{BX}}$ , , , , , , ,	9 ÷ -20 B
$U^0_{\mathtt{BM}}$	. 0 ÷ −2 B
Напряжение импульсов сдвига:	
$U^1_{ m cmp}$ . ,	22 ÷ -28 B
$U_{ ext{cdb}}^1$	. 0 <del>;</del> −3 B
Задержка выходного сигнала относительно входно	000
(информационная емкость)	21 (16; 4; 1) бит 0 <del>÷ —</del> 1 В
Выходное напряжение $U_{\text{вых}}^{0}$	05 · 125 P
Ток по входу фазы $\Phi_1$ не более	100 mkA
Ток по входу фазы $\Phi_2$ не более	500 мкА
Ток утечки по логическому входу не более	. 5 мкА
Емкость тактовых входов $(3, 10)$ не более Емкость информационных входов $(2, 6, 8)$ не бол	7 пФ ее 3 пФ
	66 2 HA
Выходное сопротивление $R_{\text{вых}}$ не более:	<b>.</b>
при $U_{\text{вых}} - 1 \text{ B} \dots$ при $U_{\text{вых}} - 9,5 \text{ B} \dots$	. 5 кОм 10 кОм
Минимальное время ввода информации	. 100 нс
Сопротивление нагрузки $R_{\rm H}$ не менее	. 0,5 МОм . 50 пФ
$U_{\rm II}$ , ст не более	1,0 B
164	



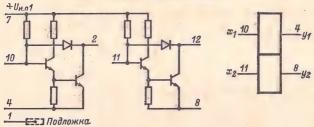
# СЕРИИ 146 И К146

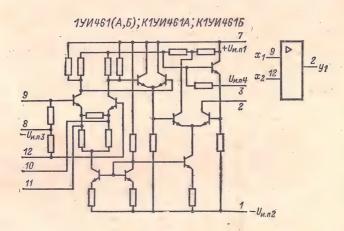
Устройства управления ферритовыми ЗУ Состав серий:

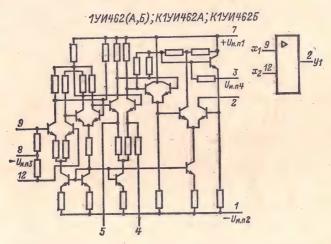
1KT461, K1KT461 1KT462A, K1KT462, 1KT4625	<ul><li>формирователь разрядных токов.</li><li>2 формирователя втекающих адресных токов.</li></ul>
1KT465A, K1KT465, 1KT465B	—2 формирователя вытекающих адресных токов.
1 УИ461A, К1УИ461A, 1 УИ461Б, К1УИ461Б, 1 УИ462A, К1УИ462A, 1 УИ462Б, К1УИ462Б	— усилитель воспроизведения двухполярный
1 УИ463A, К1УИ463A, 1 УИ463Б, К1УИ463Б, 1 УИ464A, К1УИ464A, 1 УИ464Б, К1УИ464Б	— усилитель воспроизведения однополярный.



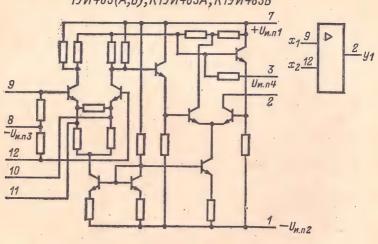
### K1KT465;1KT465A;1KT4656



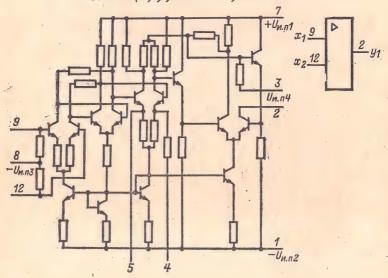




# 1УИ463(А,Б);К1УИ463А;К1УИ463Б



# 1УИ464(А,Б);К1УИ464А,К1УИ464Б



Обозначение параметра	1KT461	K1KT461	1KT462A, 1KT465A	1KT462B, 1KT465B	KIKT462, KIKT465
Uв. п. В *	+10	+10	5,0	5,0	5,0
Ug. 112, B *	+6,3	+6,3	1	1	
U <sub>n. 113</sub> , B *	-6,3	-6,3	0 (1KT462A)	0 (1KT462B)	0 (K1KT462)
U <sub>в. п.</sub> , В, не более **		l	+30	+22	1
Ррас, ср. мВт, не более	200	l	ŀ	200	1
Uocr, B	9'0+ + 9'0-	7.0++2.0-	1,3—2,2	1,3—2,2	≥ 2,8
IyT, Bbix, MKA ***	-50 ÷ +50	-500 ÷ +500	< 20 (30)	≤ 20 (22)	< 150 (12)
Івых, мА, не более	08 +	08 +	330 (0≥6)	330 (0≥6)	330 (0 > 6)
tвкл! нс, не более ***	300△		220	220	220
выклі, не, не более	1		30	30	

\* Допускаемое отклонение для микросхем с индексом К не более ± 5%, для остальных не более ± 10%; в скобках указаны номера выводов, к которым подключается питание.

\*\* Подключается к выводам. 2 и 12 через нагрузочный резистор.

\*\*\* В скобках указаны напряжения, при которых вэмеряются токи утечки.

\*\*\* Полное время включения тока.

 В Для положительного направления выходного тока.
 Пля отбинательнога направления выхолинго тока. Для отрицательного направления выходного тока.

	1 1 1 1 1	Section of the sectio						
Обозначение параметра	1VN461A	IVM461A IVM461E	КІУИ46іА	K1VH461B	1VH462A	1VH462B	171462B K171462A K171462B	K1VH462B
Vв. п1, В *	+5,0	+5,0	.+2,0	+2,0	+2,0	+5,0	+5,0	+5,0
И <sub>й. п2</sub> , В *	-10	-10	-10	-10	-10	-10	-10	-10
Uz. 113, B*	-5,0	-5,0	-5,0	-5,0	0,5—	-5,0	-5,0	-5,0
Uz. n4, B *	-5,0	0	-5,0	0	0,5—	0	-5,0	-5,0
Ррас, мВт, не более	100	100		-	150	150	. 1	1
U <sub>срб</sub> , мВ, не более	22	30	24	33	8,0	14	0,6	16
Uпор, нс, не более **	10	. 91	8,0	14,0	4,0	2,0	3,0	5,0
вкл, /, нс, не более ***	100	100	1	1	100	100		ı
выкл I, нс, не более ***	100	100	1	1	100	100	ı	1
Іут, вых, мкА, не более ∆	150	150	150	150	150	150	150	150
IBBIX; MA	1,1-	1,1-2,0	1;1-	1,1-2,0	1,1-	1,1-2,0	1,1-	1,1-2,0

\* Допускаемое отклонение для микросхем с индексом K не более  $\pm$  5%, для остальных — не более  $\pm$  10%.

\*\*\* Полное время включения и выключения тока.  $\Delta$  Измеряется прв напряжении 5 В.

Обозначение параметра	1VИ463A	1VH463A 1VH463E	KIVH463A	K1VH463E	1VH464A 1VH464E	1VH464B	K1VH464A	KIVN464B
					-			
<i>U</i> в. п. В *	1	-10(1)	-11	-10(1)	Ī	-10 (1)	—10(I)	. (1)
Un. 112, B*	+5,	+5,0(7)	+	+5,0(7)	+5,	+5,0 (7)	+5,0(7)	_6_
Напряжение источника смещения, В **	5 (3) 5 (8)	-5(8)	-5,0	-5,0	-5,0 -5,0	-5,0	—5,0 —5,0	.—5,0 (8)
Ррас, мВт, не более	100	100	ı	1	100	100	. 1	1
<i>U</i> <sub>срб</sub> , мВ, не более	22	30	24	33	00	14	6	16
Uпор, мВ, не более	10	16	00	14	4	L	က	ಬ
tвкл, I, нс, не более	100	100	1		100	100	. 1	
tвыкл, I, нс, не более	100	100	!	ı	1	100	I	1
IBBIX, MA	1,1-	1,1-2,0	1,1-	,1-2,0	1,1	,1-2,0	1,1-2,0	2,0
Івых, ут, мкА, не более **		150		150		150	150	:
		,						

\* Допускаемое отклонение для микросхем с индексом К не более ± 5%, для остальных микросхем ± 10%; в скобках указа-ны номера выводов, к которым подключается источник питания. \*\* Измеряется при напряжении 5 В.

### СЕРИИ 155 И К155

Тип логики: ТТЛ.

#### Состав серий:

1ЛБ551, K1ЛБ551—2 элемента 4И-HE. 1ЛБ552, К1ЛБ552 — элемент 8И-НЕ. 1ЛБ553, К1ЛБ553—4 элемента 2И-НЕ. 1ЛБ554, К1ЛБ554—3 элемента ЗИ-НЕ.

1ЛБ556, К1ЛБ556-2 элемента 4И-НЕ с большим коэффициентом разветвления.

1ЛБ557, К1ЛБ557 — 2 элемента 4И-НЕ с открытым коллекторным выходом (элементы индикации).

1ЛБ558, К1ЛБ558-4 элемента 2И-НЕ с открытым коллекторным выходом (элементы контроля).

1ЛР551. К1ЛР551 — 2 элемента 2И-2ИЛИ-НЕ, один расширяемый по ИЛИ.

1ЛР553, K1ЛР553 — элемент 2-2-2-3И-4ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ.

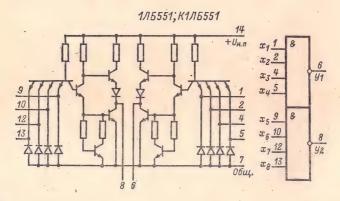
1ЛР554, К1ЛР554 — элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ.

1ЛП551, K1ЛП551 - 2 четырехвходовых расширителя по ИЛИ. 1ЛП553, К1ЛП553 — восьмив ходовый расширитель по ИЛИ. 1ТҚ551, К1ТҚ551 — ЈК-триггер с логикой ЗИ на входе. 1ТҚ552, К1ТҚ552 — 2 D-триггера.

К1ЖЛ551 -формирователь разрядной записи, усилитель воспроизведения и схема установки нуля.

К1ИЕ551 - декадный счетчик с фазоимпульсным представлением информации.

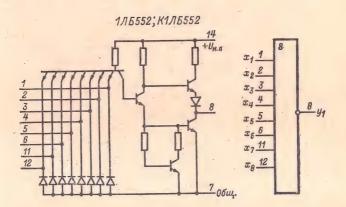
Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1. Выводы: общий —  $-7; + U_{\mu, \pi} - 14.$ Напряжение питания всех микросхем  $U_{\mu, \eta} = 5 \text{ B} \pm 5\%$ .

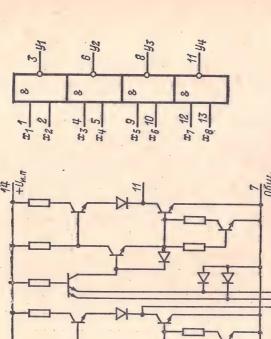


# Электрические параметры микросхемы К1ЖЛ551 в режимах записи и считывания

Ток потребления $I_{\text{пот}}$ не более	35 мА
Напряжение $U^0$ на выходе усилителя считывания не более	0,4 B
Ток /1 на выходе усилителя считывания не более	0,1 мА
Напряжение $U^0$ на разрядной шине не более	0,95 B
Напряжение $U^1$ на разрядной шине	1,2—1,8 B
Напряжение $U^0$ на шине установки нуля не более	0,95 B
Напряжение $U^1$ на шине установки нуля	1,2—1,8 <b>B</b>
Входной ток $I_{\mathrm{BX}}^{0}$ не более	1,6 мА
Входной ток $I_{\text{BX}}^1$ не более	80 мкА
Время задержки распространения $t_{3\pi, p}^{1,0}$ не более	60 нс
Время задержки распространения $t_{\rm 3d, p}^{\rm 0.1}$ не более	50 нс
Электрические параметры микросхемы К1ИЕ551	
Входной ток $I_{\text{BX}}^0$ не более	—1,6 мА
Входной ток $I_{\text{BX}}^{\text{I}}$ не более	40 мкА
Выходное напряжение $U_{\text{вых}}^1$ не менее	2,4 B
Выходное напряжение $U_{\mathrm{Bых}}^{0}$ не более	0,4 B
Максимальная частота входного сигнала $f_{\text{макс}}$	10 МГц

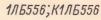
Коэффициент разветвления по выходу  $K_{\mathrm{pas}}$  . .

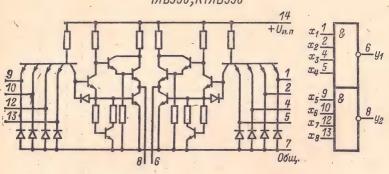


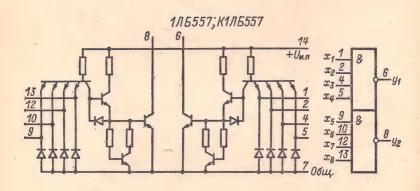


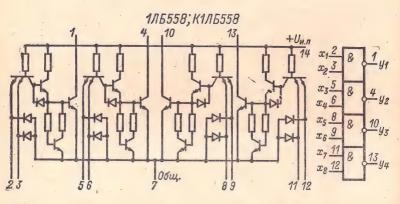
1715553;K1716553



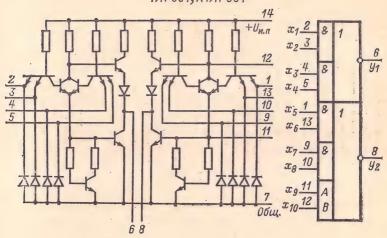


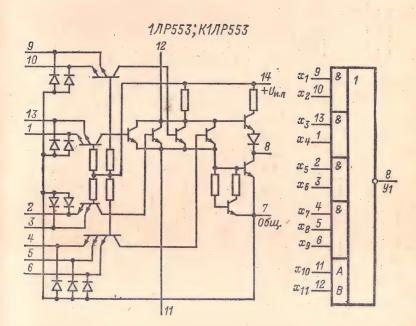


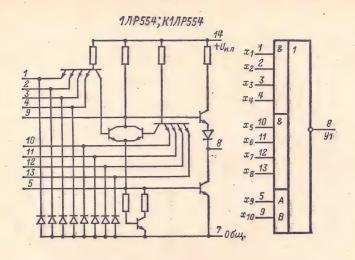


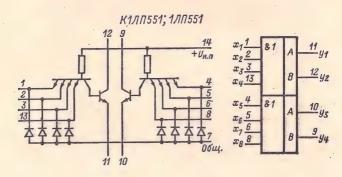


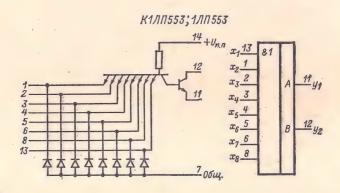
# 1ЛР551; К1ЛР551

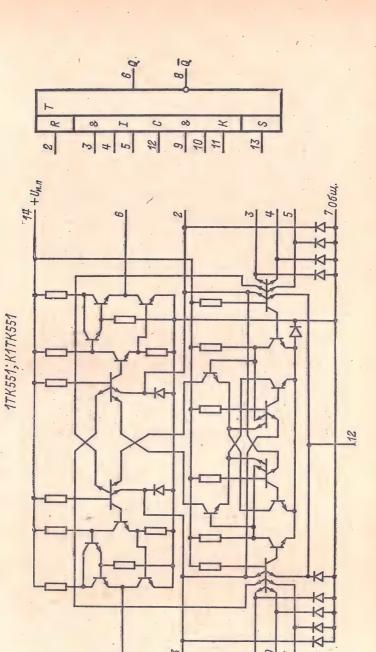


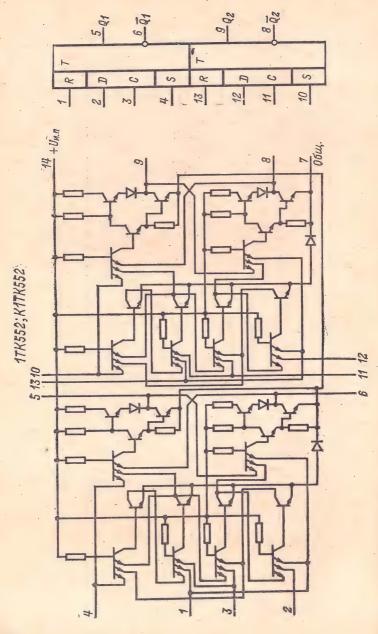


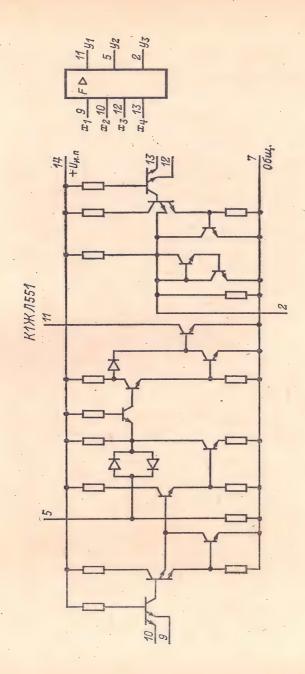


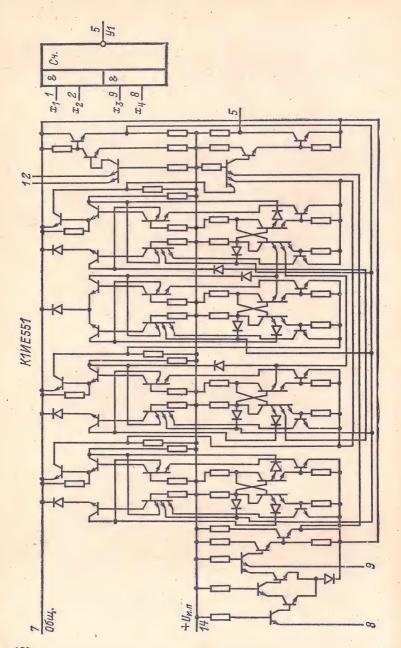












Обозначение параметра	1,71,15551	K1J1B551	1 JI B552	K1J1B552	1.11 E 553	K1J1B553	1 J B 554	K1J1 B554
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	52	39	26	21	110	78	80	57
$U_{\rm вых}^{1}$ , В, не менее	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4
$U_{ m\scriptscriptstyle Bbix}^{ m\scriptscriptstyle 0}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
<i>t</i> <sup>1.0</sup> , нс, не более	15	15	18	15	15	15	15	15
$t_{\rm 3Д}^{0.1}$ , нс, не более	29	22	33	22	29	22	29	22
I <sub>вх</sub> , мА, не более	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6
$I_{\rm BX}^{1}$ , мк $A$ , не более	40	40	40	40	40	40	40	40
$U_{\pi,  \mathrm{cr}}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
$K_{oo}^*$	4	-	8	-	2	:	3	-
Kpas	10	10	10	10	10	10 -	10	10

<sup>•</sup> По входу ИЛИ; для микросхем с индексом К не регламентируется.

Таблица 2-53

Обозначение параметра	1ЛБ556	K1JB556	1 JI B557	K1J1B557	1,71,15558	K1J1B558	1 JIP551	K1JIP551
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	86	92	82	79	100	79	73	58
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	2,4	2,4		-	_		2,4	2,4
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	, 0,4	0,4
<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более	20	15		-	-	_	18	15
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более	29	22	-	gardinith	-		33	22
<i>I</i> <sub>вк</sub> , мА, не более	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6

Обозначение параметра	1.1115556	K1J1B556	1,71,15557	K1J1B557	1115558	K1JIB558	1,11,1551	K1JIP551
$I_{\rm BX}^{1}$ , мкА, не более $I_{\rm BHX}$ , мА, не более $U_{\rm \Pi,\;cT}$ , В, не более $K_{\rm od}^{*}$	40  0,4  30	40  0,4  30	40 30 0,4	40 30 0,4 —	40 16 0,4 —	40 16 0,4 —	40 	40 - 0,4 - 10

\* По входу ИЛИ.

Таблица 2-54

Обозначение параметра	1 JIP 553	K1JP553	1JI P554	K1JP554	1TK551
Р <sub>пот</sub> , мВт, не более	73	47	53	58	100
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4
$U_{\scriptscriptstyle m BMX}^{\scriptscriptstyle m 0}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
$t_{\rm 3Д}^{1,0}$ , нс, не более	18	15	18	15	60
<i>t</i> <sub>3д</sub> , нс, не более	33	22	33	22	- 50
$I_{\mathrm{BX}}^{0}$ , мА, не более	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6 (J, K) -3,2 (C, R, S)
$I_{\rm BX}^1$ , мк ${\rm A}$ , не более	40	40	40	40	40 ( <i>J</i> , <i>K</i> ) 80 ( <i>C</i> )
$U_{\pi,  cr}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
K <sub>pa3</sub>	10	10	10	10	10

Обозначение параметра	K1TK551	1 TK 552	K1TK552
D D 4	107		
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	105	150	157,5
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	2,4	2,4	2,4
$U_{\mathrm{B}\mathrm{MX}}^{\scriptscriptstyle{0}}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4
<i>t</i> <sup>1,0</sup> <sub>3д</sub> , нс, не более	40		60
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более <sup>−</sup>	40		50
$I_{ m BX}^{ m 0}$ , м ${ m A}$ , не более	-1,6 (J, K) -3,2 (C, R, S)	-1,6 (D) -3,2 (C)	-1,6 (D) -3,2 (C)
I₁, мкА, не более	40 (J, K) 80 (C)	40 (D) 120 (C)	40 (D) 120 (C)
U <sub>п, ст</sub> , В, не более	0,4	0,4	0,4
K <sub>pas</sub>	10	10	10

Примечания: 1. После значений входных токов  $I_{\mathrm{BX}}^0$  и  $I_{\mathrm{BX}}^1$  указаны обозначения выводов, к которым эти значения относятся.

2. Максимальная частота переключения относятся. 1ТК552 и К1ТК552 равна 10 МГц. 3. Для микросхем 1ЛР553 и 1ЛР554 коэффициент объединения по входу ИЛИ не более 8.

Таблица 2-55

				-
Обозначение параметра	1лП551	<b>К</b> 1ЛП551	1лП553	<b>К</b> 1ЛП553
$P_{\mathrm{пот}}$ , мВт, не более	20	· // -		_
I <sub>вх</sub> , мА, не более	-1,6	-1,6	-1,6	-1,6
$I_{\mathrm{BX}}^{1}$ , м $\mathrm{A}$ , не более	0,04	0,04	0,04	0,04
/ <sub>вых</sub> , мкА, не более	10	20	10	.20
$U_{ m\scriptscriptstyle BMX}^{ m\scriptscriptstyle 0}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4
$t_{\rm 3Д,\; BH}$ , нс, не более	5	_	5	· — .
U <sub>п, ст</sub> , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4

Примечание.  $t_{\rm 3M,~BH}$  — задержка распространения, вносимая при подключении к входу с возможностью расширения по ИЛИ.

### СЕРИЯ 156

Тип логики: ДТЛ. Состав серии

1ПМ561А — 1ПМ561В — формирователь временных интервалов.
1УП561А, 1УП561Б — элемент 4И-НЕ мощный с открытым коллектором, с возможностью расширения по И.
1ЛБ561А — 1ЛБ561В — элемент 6И-НЕ с возможностью расширения по И.
1ЛБ562 — элемент 6И-НЕ.
1ЛБ563А — 1ЛБ563В — 2 элемента 4И-НЕ.
1ЛБ564A — 1ЛБ564В — 2 четырехвходовых расширителя по ИЛИ.
1ЛБ566A, 1ЛБ566Б — мощный элемент 4И-НЕ с возможностью рас-

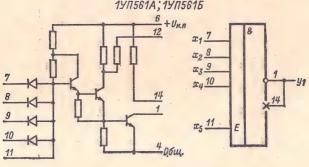
ширения по И.

1.ЛП561 —4 двухвходовых расширителя по И.

Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm H. \ n1} = 5 \ {\rm B} \pm 10\%$ ;  $U_{\rm H. \ n2} =$ 

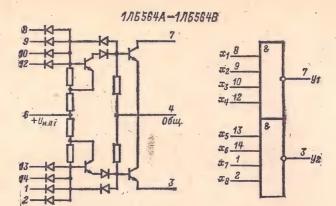
 $=3~\mathrm{B}\pm10\%$  \*. Корпус металлостеклянный 401.14-2. Выводы: общий — 4;  $U_{\mathrm{и.п}}$  ( $U_{\mathrm{и.п}}$ ) — 6;  $U_{\mathrm{и.п}2}$  — 5 \*.

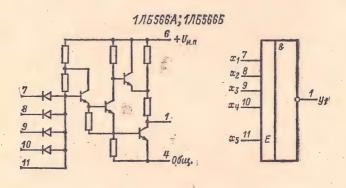
# 1ПМ561A — 1ПМ561B 12141 6 + U<sub>м.п</sub> 9 7 10 11 17П561A; 1УП561Б

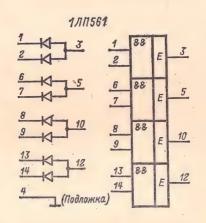


<sup>\*</sup> Только для микросхем 1ЛБ561А-1ЛБ563В.









Обозначение параметра	1JIB561A	1.71.15561.15	1JE561B	1JB562	1,71 E 563 A	1.71E563E	1,715563B
$P_{\rm nor}$ , мВт, не более *	17	17	17	25	34	34	34
$I_{\rm BX}^{1}$ , мкА, не более	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0
$I_{\rm BX}^{\rm o}$ , мА, не более	1,75	1,75	1,75	1,75	1,75	1,75	1,75
$U_{\text{вых}}^{\text{1}}$ , В, не менее	2,60	2,60	2,60	2,50	2,55	2,55	2,55
$U_{\scriptscriptstyle \mathrm{BMX}}^{\scriptscriptstyle 0}$ , В, не более	0,54	0,48	0,42	0,42	0,54	0,48	0,42
$I_{\rm BMX}^{1}$ , мкА, не более	20	20	20		20	20	20
<i>t</i> <sup>1.0</sup> <sub>3Д</sub> , нс, не более	30	30	30	45	30	30	30
$t_{\rm 3Д}^{6.1}$ , нс, не более	40	40	40	_	40	40	40
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более	20	20	20	25	20	20	20
<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более	150	150	150	30	150	150	150
$U_{\text{п. ст}}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4		0,4	0,4	0,4
$K_{ob}$	. 10	10	. 10	6	4	4	4
K <sub>pa3</sub>	. 6	4	2	16	6	4	2

<sup>\*</sup> В статическом режиме.

Таблица 2-57

Обозначение параметра	1-УП561А	1УП561Б	1ЛБ566А	1ЛБ566Б
	,			
$I_{\rm BX}^{\rm 1}$ , мкА, не более	1,0	1,0	1,0	1,0
<i>I</i> <sub>вх</sub> , м <b>A</b> , не более	1,75	1,75	1,75	1,75
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	2,55	2,55
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более	0,52	0,62	0,52	0,62
I <sub>вых</sub> , мА, не более	75	50	-	_
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более	30	30	30	30
<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более	90	90	90	90
$t_{\rm 3Д}^{1,0}$ , нс, не более	: 40	40	60	60
$t_{\rm SL}^{0,1}$ , нс, не более	150	150	150	150
K <sub>pas</sub>	_		36	.23
	,			

		. I a	Олица 2-30
Обозначение параметра	1ЛБ564А	1ЛБ564Б	1ЛБ564В
D PR VIO 60 TOO	34	34	34 -
Рпот, ср, мВт, не более	1,0	1,0	1,0
/1 мкA, не более		1,75	1,75
$I_{\rm BX}^{0}$ , мА, не более	1,75		
$U_{\text{вых}}^{1}$ , B, не менее	2,55	2,55	2,55
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более	0,54	0,48	0,42
I <sup>1</sup> <sub>вых</sub> , мкА, не более	20	20	20
t <sub>3л</sub> , нс, не более	30	30	30
$t_{3Д}^{0.1}$ , нс, не более	40	40	40
$t^{0,1}$ , нс, не более	20	20	20
$t^{1.0}$ , He, He более	150	150	150
U <sub>п, ст</sub> , В, не более	0,4	0,4	0,4
Краз	6	4	2
Koó	4	4	4
		-1	** ** O 4 **
Электрические параметры	ы микроскем 1	11M561A — 111	M201B
Мощность потребления:			
$P_{\text{mor}}^0$ не более			65 мВт
Р1 не более			71 мВт
Ток: $I_{\text{вх}}^{1}$ не более			1,0 мкА
$I_{\mathrm{BX}}^{0}$ He MeHee			1,75 мА
$U_{\rm BX}$ не менее $U_{\rm BMX}^{1}$ не менее			
Напряжение Овых не менес			
Напряжение $U_{\mathrm{вых}}^{\mathrm{o}}$ не более	,		0,54 B
для 1ПМ561А			
для 1ПМ561В			
для 1ПМ561В	импульса $t_{\rm w}$ на	выходе 3 не (	более 120 нс
Минималичая плительность	импульса $t_{rr}$ на	выходе 11 не с	оолее 220 нс
Время включения $t^{0,1}$ не бо	олее		35 нс
Brewg BUK HOUSHUS 11,0 HE	ролее		100 nc
Время залержки выходного	о импульса по	о выходу з от	носи-
тельно входного $t_{or}^{0,1}$ , нс,	не оолее		00 HC
Время задержки выходного	импульса по	выходу 11 от	носи-
тельно входного $f_{3Д}^{1,0}$ , нс,	не оолее		35 нс
Коэффициент разветвления	Kpas:		6
для 1ПМ561А			4
	,	• • • • • • • • •	
		• • • • • • • •	
Электрические парамет	ры микросхемь	и 1ЛП561	
OS DOWNERS TON I . HE SOME	99		. 1,0 мкА
Ток утенки на полложку /	He Oonee .		
Время восстановления $t_{вос}$	не более *		• 5 нс
* При /_ = 1.0 мА.			

Тип логики: ТТЛ.

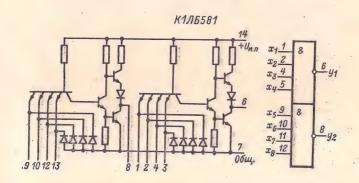
### Состав серии

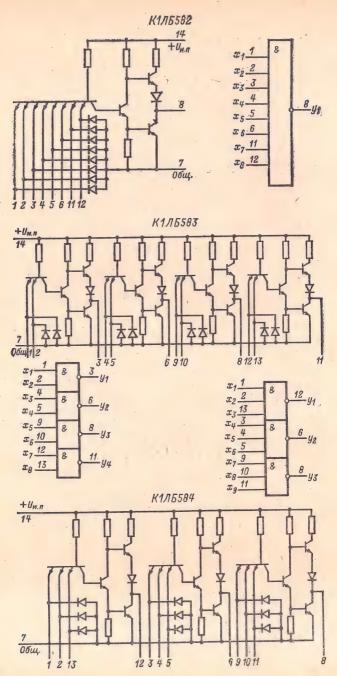
К1ЛБ581—2 элемента 4И-НЕ. К1ЛБ582—элемент 8И-НЕ. К1ЛБ583—4 элемента 2И-НЕ. К1ЛБ584—3 элемента 3И-НЕ. К1ЛБ581—2 элемента 2И-2ИЛИ-НЕ. К1ЛР583—элемент 2-2-2-3И-4ИЛИ-НЕ. К1ЛР584—элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ. К1ЛК581— JK-триггер с логикой 3И на входе.

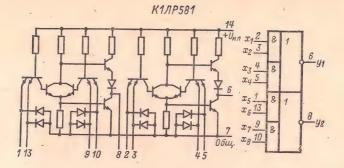
Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1. Выводы: общий — 7; +  $U_{\rm H.n}$  — 14. Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm H.n}$  = 5 B  $\pm$  5%.

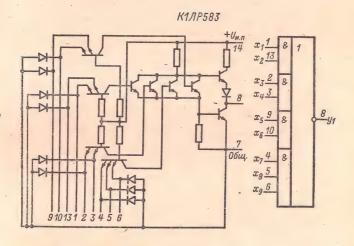
### Электрические параметры триггера К1ТК581

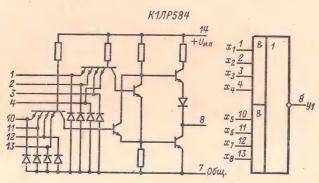
Мощность потребления $P_{\text{пот}}$ в динамическом режиме не более	40 мВт
Напряжение $\hat{U}^1_{ ext{вых}}$ не менее	2,4 B
Напряжение $U_{\text{вых}}^0$ не более	0,3 B
Ток $I_{\rm BX}^0$ по входам $J$ и $K$ не более	0,5 мА
Ток $I_{\rm BX}^0$ по входам $C$ , «Уст» не более	—1 мА
Ток $I_{\text{BX}}^{1}$ по входам $J$ и $K$ не более	32 мкА
Ток $I_{\rm BX}^1$ по входам «Уст» и $C$ не более	96 мкА
Время задержки включения от входа С не более	100 нс
Время задержки включения от входов установки логиче-	
ского нуля и логической единицы не более	100 нс
Рабочая частота $f_{RY}$ , МГц, не более	3 MFII
Длительность импульса на входе С не менее	200 нс
Коэффициент разветвления по выходу $K_{\mathrm{pas}}$	10











7 п/р Тарабрина Б. В.

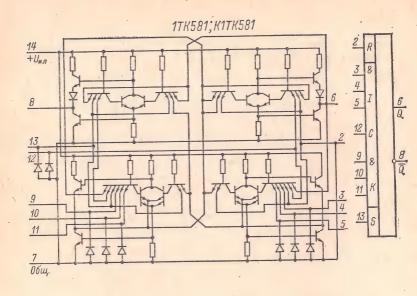


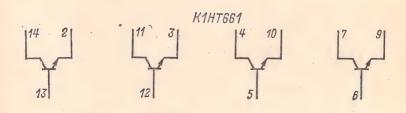
Таблица 2-59

Обозначение параметра	K1J1B581	K1J15582	K1J1B583	К1ЛБ584	K1JIP581	K1,71P583	K1JP584
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	9,45	4,98	19,4	14,5	13,62	13,1	6,82
$U_{\rm BMX}^{\rm o}$ , В, не более	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	.0,3	0,3
$U_{\rm вых}^{1}$ , В, не менее	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4	2,4
$t_{3\pi}^{1,0}$ , нс, не более	60	110	60	60	80	80	. 80
$t_{3д}^{0,1}$ , нс, не более	60	60	60	60	80	140	80
I <sub>вх</sub> , мкА, не более	-500	500	500	-500	-500	-500	500
$I_{\rm BX}^1$ , мк $A$ , не более	32	32	32	32	32	32	32
$U_{\rm m,  cr}$ , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
$K_{\text{pas}}$	10	10	10	10	10	10	10
1			1				

### Состав серии:

К1НТ661 — микросборка из высоковольтных транзисторов.

Корпус прямоугольный металлостеклянный 401.14-1.



# Электрические параметры каждого транзистора

Начальный ток коллектора $I_{\text{K} \ni 0}$ не более 30 мкА
Коэффициент прямой передачи $h_{219}$ не менее
Напряжение насыщения $U_{\mathrm{K9,\ hac}}$ не более 5 В
Максимально допускаемые напряжения:
U <sub>ҚЭ, макс</sub> 250 В
U <sub>КБ, макс</sub> 300 В
Максимально допускаемые токи:
I <sub>K, макс</sub> 5 мА
I <sub>К, и. макс</sub>
I <sub>Б. макс</sub>
7*

Тип логики: МОП.

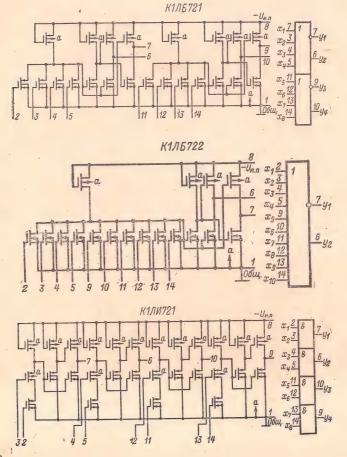
Состав серии:

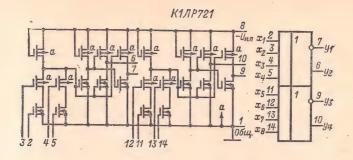
К1ЛБ721-2 элемента 4ИЛИ-НЕ/4ИЛИ. К1ЛБ722 - элемент 10ИЛИ-НЕ/10ИЛИ.

К1ЛИ721-4 элемента 2И.

К1ЛР721—2 элемента 2И-2ИЛИ/2И-2ИЛИ-НЕ. К1ТР721—RS-триггер со сложной входной логикой.

Корпус прямоугольный пластмассовый 301ПЛ114-2. Выводы: общий — 1; —  $U_{\text{и. п}}$  — 8. Напряжение питания всех микросхем серии  $U_{\nu,n} = -27 \text{ B} \pm 10\%$ .





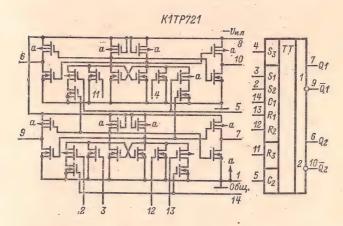


Таблица 2-60

Обозначение параметра	Қ1ЛБ721	К1ЛБ722	Қ1ЛИ721	К1ЛР721	K1TP721
$I_{\rm HOT}$ , мА, не более $U_{\rm BMX}^1$ , В, не менее $U_{\rm BMX}^0$ , В, не более $I_{\rm BX}$ , мкА, не более $I_{\rm JR}$ , р, ср, мкС **	2,5 7,5 2,0 1,3 0,6	1,5 7,5 2,0 1,3 0,6	5,0 -7,5 -2,0 1.3 0,6	2,5 7,5 2,0 1,3 0,6	2,5 7,5 2,0 1,3 *
$R_{\rm BX}$ , МОм, не менее $U_{\rm R, CT}$ , В, не более	15 1,0	15 1,0	15 1,0	15 1,0	15 1,0
K <sub>pa3</sub>	15	15	15	15	15

<sup>\*</sup> Частота следования входных импульсов не более 200 кГц. \*\* При  $C_{\rm H}=20~{\rm n}\Phi$ .

197

Тип логики: дополняющие МОП-структуры. Состав серии:

К176ЛП1 — элемент логический универсальный \*.

 $K176Л\Pi4 - 2$  элемента ЗИЛИ-НЕ и элемент НЕ.

К176ЛП11 — 2 элемента 4ИЛИ-НЕ и элемент НЕ.

К176ЛП12 — 2 элемента И-НЕ и элемент НЕ.

К176ЛЕ5 — 4 элемента 2ИЛИ-НЕ.

К176ЛЕ6 — 2 элемента 4ИЛИ-НЕ.

К176ЛЕ10 - 3 элемента ЗИЛИ-НЕ.

К176ЛА7 — 4 элемента 2И-НЕ.

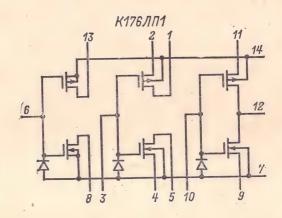
К176ЛА8 — 2 элемента 4И-НЕ.

К176ЛА9 — 3 элемента ЗИ-HE.

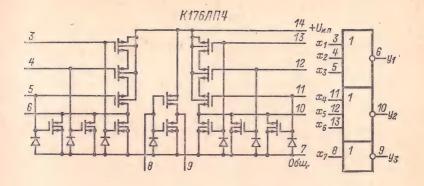
К176ТМ1 — 2D-триггера.

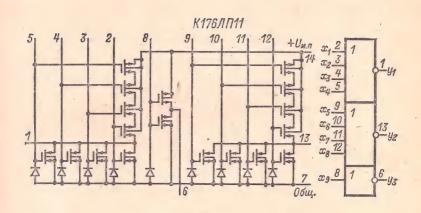
Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1. Выводы: общий -7;  $+U_{\nu,n}-14$ .

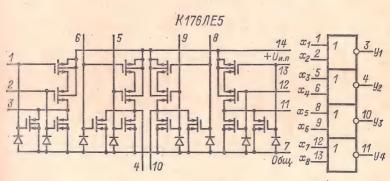
Напряжение питания всех микросхем  $U_{\mu, \pi} = 9 \text{ B} \pm 5\%$ .

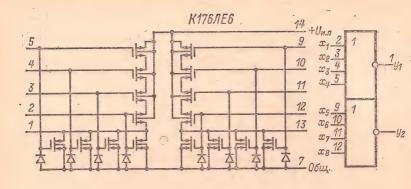


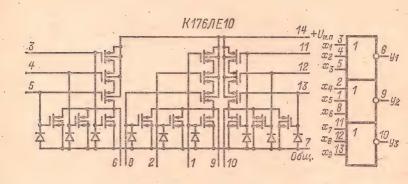
<sup>\*</sup> Микросжема К176ЛП1 может быть использована в качестве: а) трех элементов НЕ; б) элемента ЗИЛИ-НЕ; в) элемента ЗИ-НЕ; г) элемента НЕ с большим коэффициентом разветвления.

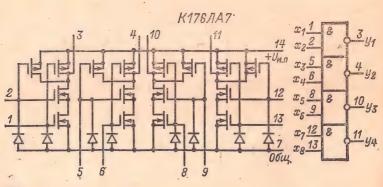


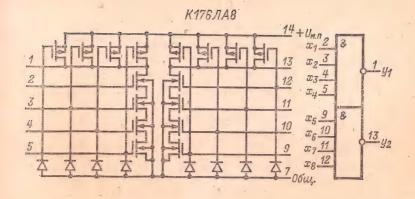


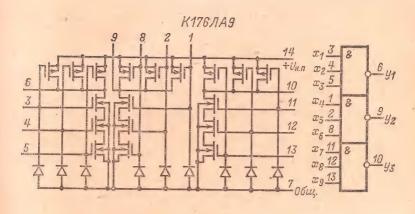


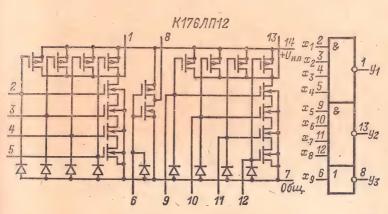












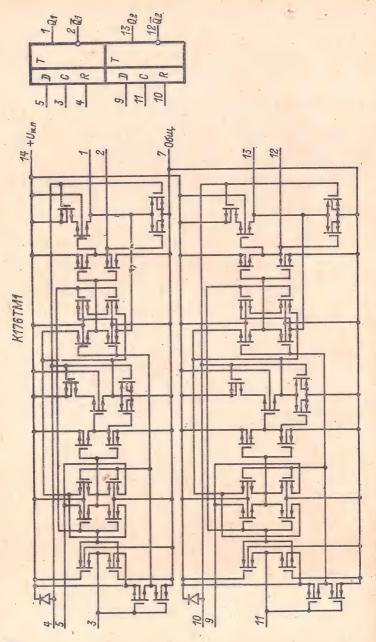


Таблица 2-61

10	К176ЛП12	1	1,0	0,3	8,2	0,05	1.	400	1	6,0	,1,	ţ ·
1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	K176TM1		1,0	6,0	8,2	0,05	1	.1	1,0	6,0	1	1
	К176ЛА9		0,1	0,3	8,2	0,05		400	1,0	6,0	12	100
	KI76JE10 KI76JA7 KI76JA8 KI76JA9 KI76TM1		1,0	0,3	8,2	0,05	1 .	400	1,0	6,0	12	100
	К176ЛА7		0,1	6,0	8,2	0,05	1	400	1,0	6'0	12	100
			0,1	0,3	8,2	0,05	200	1	1,0	6,0	12	100
	К176ЛЕ6		0,1	6,0	8,2	0,05	200	1	1,0	6,0	12	100
	К176ЛП11 К176ЛЕ5		0,1	0,3	8,2	0,05	200	1,	1,0	6,0	12	100
			0,1	6,0	8,2	0,05	200	1 -	1	6,0	1 .	. 1
	К176ЛП4		0,1	6,0	8,2	0,05	200	ı	1,0	6,0	12,	100
	К176ЛП1		0,1	6,0	8,2	0,05	200	1	1,0	6,0	12	100
	Обозначение параметра		I пот. мкА, не более*	U⁰вых, В, не более	U <sub>Bbix</sub> , B,	І <sub>ут, вх</sub> , мкА, не более	<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более	<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более	fвх, МГц, не более	<i>U</i> <sub>п. ст</sub> , В, не более	С <sub>вх</sub> , пФ, не более	$K_{ m pas}^*$

\* В статическом режиме.

### СЕРИИ 178 и К178

Тип логики: МОП.

### Состав серий:

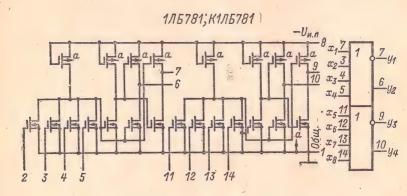
1ЛБ781, K1ЛБ781 — 2 элемента 4ИЛИ-НЕ/4ИЛИ.

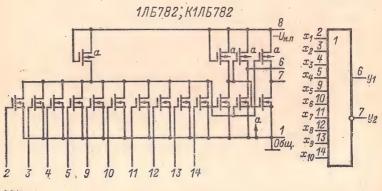
1ЛБ782, К1ЛБ782 — элемент 10ИЛИ-НЕ/10ИЛИ. 1ЛИ781, К1ЛИ781 — 4 элемента 2И.

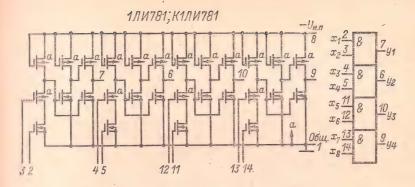
1ЛР781, K1ЛР781 — 2 элемента 2И-2ИЛИ/2И-2ИЛИ-HE.

1ТР781, К1ТР781 — RS-триггер со сложной входной логикой.

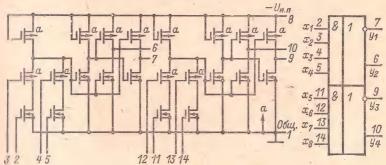
Корпус прямоугольный металлостеклянный 401.14-2. Выводы: общий — I; —  $U_{\rm и.\, π} - 8$ . Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm и.\, π} = 27$  В  $\pm$  10%.



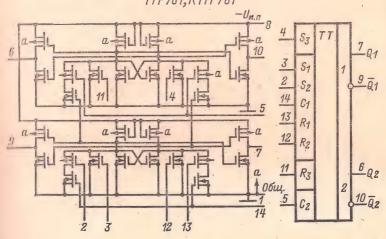




# 1ЛР781; К1ЛР781



# 1TP781;K1TP781



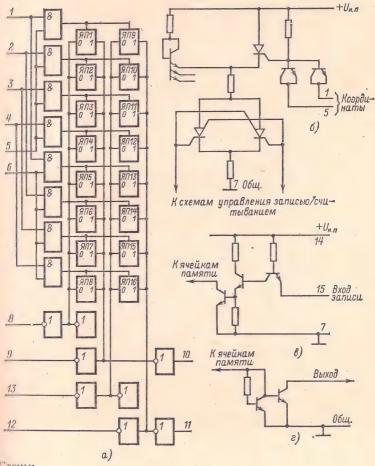
79-7 P h	K1TP781		2,5	- 7,5	2,0	1,3*	0,6***	15	1,0	15	,
1 аолица 7-02	1TP781		2,5	-9,5	-0,5	1	1,9**	15	1,0	15	
	K1J1P781		2,5	-7,5	-2,0	1,3	***900	15	1,0	15	
1	1JIP781		2,5	9,5	-0,5	1	1,9**	15	1,0	15	
	K1JIM781		2,5	-7,5	-2,0	1,3	***9,0	15	1,0	15	
	1JIM781		2,5	9,5	-0,5	1	1,9**	15	1,0	15	
	K1J1B782		2,5	-7,5	-2,0	1,3	***9'0	15	1,0	15	
	1JIB782		2,5	-9,5	-0,5	1	1,9**	15	1,0	15	
	K1J1B781		2,5	-7,5	-2,0	1,3	***9,0	15	1,0	15	
	1,01,5781		2,5	9,5	-0,5	1	1,9**	15	1,0	15	
	Обозначение параметра	ì	Іпот, мА, не более	<i>U</i> <sub>вых</sub> , В, не менее	<i>U</i> <sub>вых</sub> , В, не более	<i>I</i> вх, мкА, не более	t <sub>зд. р. ср.</sub> мкс, не более	<sub>Вх</sub> , МОм, не более	U <sub>п, ст</sub> , В, не более	Kpas	

\* Для микросхем 1ТР781 и К1ТР781 частота следования входных импульсов  $f_{\rm BX} \leqslant 0.2~{
m MPu}$ . \*\* При  $C_{\rm H} = 200 \; {\rm n}\Phi$ . \*\*\* При Си = 20 пФ.

### **СЕРИЯ 185**

### Состав серии:

185РУ1 — интегральная микросхема для оперативных запоминающих устройств на основе симметричного тиристорного триггера со схемами управления.



Схемы:

 функциональная; б — одной ячейки памяти записи/считывания; в — входной цепи записи; г — выходной цепи считывания.

Корпус плоский металлостеклянный 401.14-1. Выводы: координата  $x_1-I$ ; координата  $x_2-2$ ; координата  $x_3-3$ ; координата  $x_4-4$ ; координата  $y_1-5$ ; координата  $y_2-6$ ; общий — 7; вход записи логического нуля первого разряда — 8; вход записи логической единицы первого разряда — 9; выход первого разряда — 10; выход второго разряда — 11; вход записи логической единицы второго разряда — 12; вход записи логического разряда — 13;  $+U_{\text{и.п}}-14$ .

### Электрические параметры интегральной микросхемы 185РУ1

Информационная емкость	16 бит (8 слов х ×2 разряда)
Напряжение питания	5 B±10%
Мощность потребления не более	1,75 мВт/бит
Потребляемый ток в режиме хранения информации не более	4,7 мА
Максимальная частота обращения	2 МГц
Ток $I^1_{\mathrm{BMX}}$ не более	15 MKA
Время считывания не более	100 нс
Время восстановления не более	120 нс
Емкость выхода считывания не более	3 пФ
Емкость нагрузки на выходе считывания не более	65 nΦ
Емкость разрядного входа записи не более	3 пФ
Емкость адресного входа не более	2 πΦ
Напряжение $U_{\mathtt{BX}}^1$ не менее	2,4 B
Напряжение $U_{\mathtt{Bx}}^{\scriptscriptstyle{0}}$ не более	0,4 B
Ток $I_{\rm Bx,\ p}^{1}$ по разрядным входам записи не более	190 mkA
Ток $I_{\rm Bx,\;p}^{_0}$ по разрядным входам записи не более	500 мкА
Ток $I^1_{\mathrm{Bx, a}}$ по адресным входам не более	16 мкА
Ток $I_{BX,\ a}^{o}$ по адресным входам не более	550 мкА
Напряжение $U_{\text{вых}}^{0}$ не более	0,4 B

Тип логики: ЭСЛ.

Состав серии:

К1ЛБ873, К1ЛБ8711— элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с возможностью расширения по ИЛИ, с резисторами нагрузки на выходах.

К1ЛБ874, К1ЛБ8713— 2 элемента ЗИЛИ-НЕ с резисторами нагрузки на выходах.

К1ЛБ877, К1ЛБ8715 — элемент 5ИЛИ-НЕ/5ИЛИ с резисторами нагрузки на выходах.

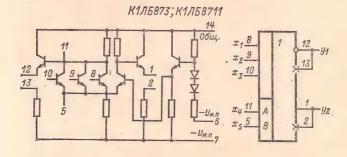
К1ЛП871, К1ЛП872 — 2 трехвходовых расширителя по ИЛИ.

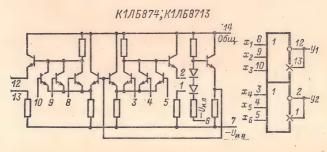
К1ТР872, К1ТР875 — D-триггер синхронный.

Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1. Выводы: —  $U_{\rm и.\,n}$ — 6, 7; общий — 14 \*. Напряжение источника питания всех микросхем \*  $U_{\rm и.n}$  = —5 В ±5%.

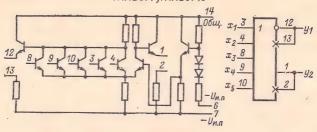
\* Кроме микросхем К1ЛП871 и К1ЛП872. Статическая помехоустойчивость микросхем серии К187 (кроме К1ЛП871, К1ЛП872)

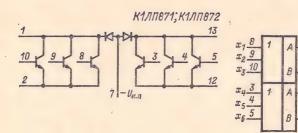
при  $t=25^{\circ}\mathrm{C}$  не более 160 мВ; при  $t=-10^{\circ}\mathrm{C}$  не более 30 мВ; при  $t=70^{\circ}\mathrm{C}$  не более 50 мВ.





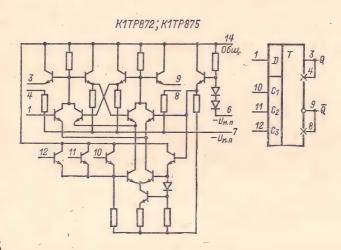
### К1ЛБ877;К1ЛБ8715





<u>12</u> y3

<u>13</u> y4



Обозначение параметра	К1ЛБ873, К1ЛБ8711	К1ЛБ874, К1ЛБ8713
$I_{\text{пот}}$ , мА, не более $I_{\text{вк}}^1$ , мкА, не более $U_{\text{вых}}^1$ , В $U_{\text{вых}}^0$ , В $I_{R9}$ , мА* $t_{3д}^{1:0}$ , нс, не более** $t_{3д}^{0:1}$ , нс, не более**	9,0 (K1ЛБ873), 15 (K1ЛБ8711) 80 -0,95 ÷ -0,70 -1,9 ÷ -1,45 1,5-3,2 11,0 9,0 15	13,5 (К1ЛБ874), 20,0 (К1ЛБ8713) 80 0,95 ÷0,70 1,9 ÷1,45 1,53,2 11,0 9,0 15
К <sub>об</sub> , <sub>вых</sub>	9 5 (К1ЛБ873), 1 (К1ЛБ8711)	3 5 (К1ЛБ874), 1 (К1ЛБ8713)

Продолжение табл. 2-63

Обозначение параметра	К1ЛБ877, К1ЛБ8715	K1TP872, K1TP875
$I_{\text{пот}}$ , м $A$ , не более	9,0 (К1ЛБ877), 15 (К1ЛБ8715)	24
$I_{\rm BX}^{1}$ , мкА, не более	80	80
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В	-0,950,70	<b></b> 0,95 <b>÷ </b> 0,70
<i>U</i> <sub>вых</sub> , В	-1,9:-1,45	—1,9 <b>÷</b> —1,45 (K1TP872) —1,75 <b>÷</b> —1,45 (K1TP875
<i>I<sub>R9</sub></i> , мА*	1,5-3,2	1,5—3,2
<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более**	11,0	14,0
<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более**	9,0	10,0
Краз	15	15
K <sub>oб</sub>	5	
Коб. вых	5 (К1ЛБ877), 1 (К1ЛБ8715)	1

<sup>\*</sup> Значение тока через резистор эмиттерного повторителя. \*\* При  $C_{\mathrm{H}}=15$  пФ.

Наименование параметра	К1ЛП871	К1ЛП872
Входное напряжение $U_{\rm вx}$ , В	$-0.81 \div -0.76$	-0,82 0,72
Входной ток $I_{\rm BX}^1$ , мА, не более	0,16	. 0,16
/ <sub>Б, ут</sub> , мкА, не более*	1,0	1,0
I <sub>K, ут</sub> мкА, не более**	5,0	5,0

<sup>\*</sup> Измеряется в режиме: на выводах 2, I2 напряжение 0 В; на выводах I, I3 относительно выводов 2, I2 напряжение минус 1 В; напряжение на выводах 3, 4, 5, 8, 9, I0 минус 5 В.

\*\* Измеряется в режиме: на выводах 2, I2 относительно выводов I, I3 напряжение 2 В, на выводе 2 напряжение минус 3 В.

Тип логики: МОП.

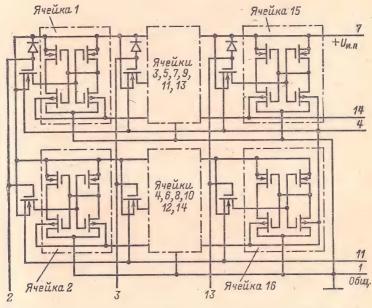
Состав серии:

1ЯМ881 — матрица ячеек памяти емкостью 16 бит.

Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-1. Выводы: общий — 1; +  $U_{\text{и.п}} = 7$ .

#### Электрические параметры матрицы

Напряжение источника питания, В 6B±10% Ток потребления в режиме хранения информации не бо-
лее
Входной ток по всем числовым шинам не более 10 мкА
Ток считывания /1 не менее
Ток считывания / не более
Ток утечки по каждой разрядной шине не более 0,5 мкА
Время записи не более



Выводы 2, 3, 5, 6, 9, 10, 12, 13— числовые шины ячеек. Шина 2— ячейки 1, 2; шина 3— ячейки 3, 4 ... и т. д. Выводы 4, 11— разрядные шины. Вывод 14— подложка.

Тип логики: ЭСЛ.

#### Состав серии:

1ЛБ911, 1ЛБ9119— элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с возможностью расширения по ИЛИ и нагрузочными резисторами на выходах.

1ЛБ912; 1ЛБ919 — 2 элемента ЗИЛИ-НЕ с нагрузочными резисторами на выходах.

1ЛБ915 — ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с повышенным коэффициентом разветвления и нагрузочными резисторами на выходах.

1ЛБ916; 1ЛБ9117 — элемент 5ИЛИ-НЕ/5ИЛИ с нагрузочными резисторами на выходах.

1ЛБ918 — элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с возможностью расширения по ИЛИ.

1ЛБ9110 — 2 элемента ЗИЛИ-HE.

1ЛБ9116 — элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с повышенным коэффициентом разветвления.

1ЛБ9118 — элемент 5ИЛИ-HE/5ИЛИ.

1ЛП911; 1ЛП912 — 2 трехвходовых расширителя по ИЛИ.

1ИЛ911 — полусумматор с нагрузочными резисторами на выходах.

1ИЛ913 — полусумматор.

1TP911 — RS-триггер с нагрузочными резисторами на выходах.

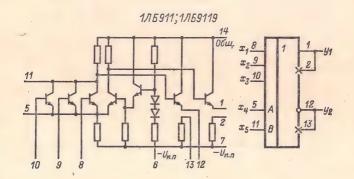
1ТР913 — RS-триггер.

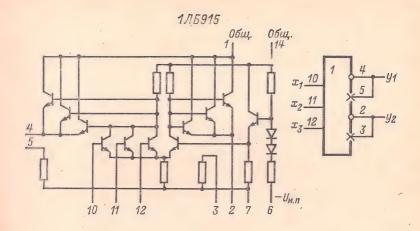
Корпус прямоугольный металлостеклянный 401.14-2. Выводы  $+U_{\rm H,\,H}-6.7$ ; общий =14.

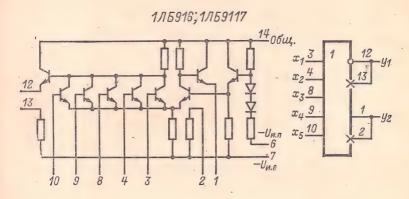
Напряжение источника питания  $U_{\mu,\eta} = -5 \text{ B} \pm 5\%$ .

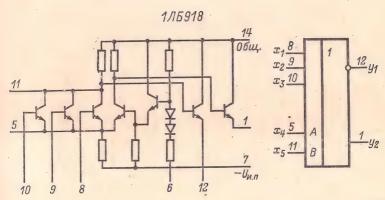
Статическая помехоустойчивость микросхем серии 191 (кроме 1ЛП911, 1ЛП912):

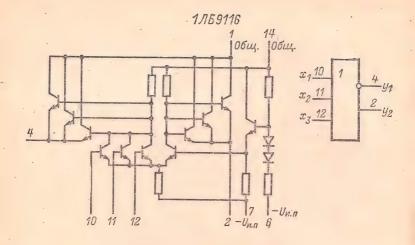
при  $t = 25^{\circ}$ С не более 160 мВ; при  $t = -10^{\circ}$ С не более 30 мВ; при  $t = 70^{\circ}$ С не более 50 мВ.

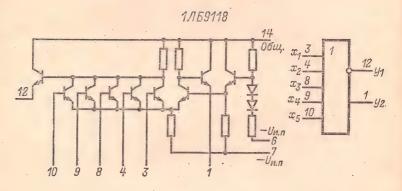


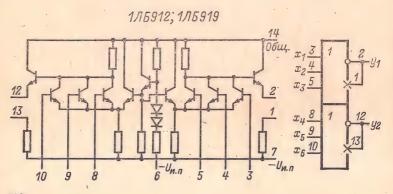


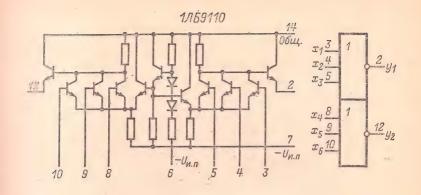


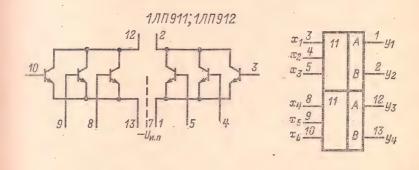


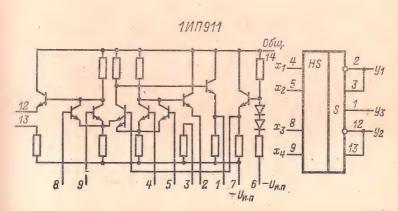


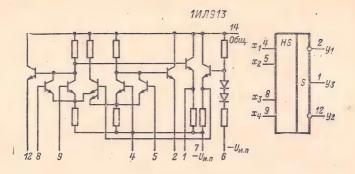


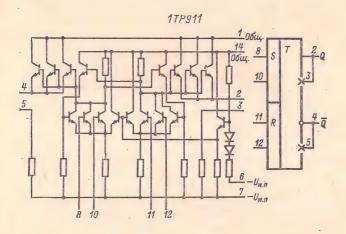


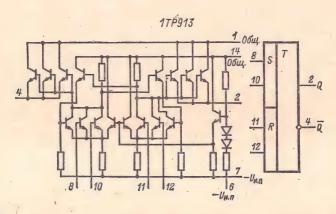












1,000110, 1,000117, 1,000118, 1,000119	22 (1,7159110), 31 (1,7159117, 1,7159119), 13 (1,7159118)	0,16	-	-0,95 0,70	$-1,90 \div -1,45$	0,9	0,0	1	152	5 (1,715,9110, 1,715,9118) 1 (1,715,9117, 1,715,9119)	3 (1ЛБ9110), 5 (1ЛБ9117, 1ЛБ9118), 9 (1ЛБ9119)
1JE919	40	0,16	5,0	-0,950,70	-1,90:-1,45	0,0	0,0	1	15		6
1,715918	. 13	0,16	5,0	-0,95-	-1,90-	6,0	0,9	dimensi	15	ഹ	6
1JE9116	_16	0,16	1	-0,950,70	-1,90:-1,45	0,7	0'2	-	100	<b>8</b> 1,	က
1JE915	48	0,16	. 1	-0,95-	-1,90-	02.	2,0	1	100	23	é
1JE911, 1JE912, 1JE916	13 (1ЛБ911 и 1ЛБ916), 22 (1ЛБ912)	0,16	1	-0,95 0,70	-1,9, $-1,45$	0,9	0,9	5,0—9,0	15	ಬ	9 (1,15911), 3 (1,15912), 5 (1,15916)
Обозначение параметра	І <sub>пот</sub> , мА, не более	$I_{\rm BX}^{1}$ , мA, не более	Iвх, мкА, не более	$U_{\rm Bbix}^{1'}$ B	$U_{\rm Bhix}^{\rm 0}$ , B	<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более*	<i>t</i> <sup>0,1</sup> , нс, не более*	IRas MA	Kpas	K06, Bbix	$K_{0\delta}$

г При С. = 15 пФ.

Обозначение параметра	1ЛП911	1ЛП912
$I_{\rm B,\ yT}$ , мкА, не более** $I_{\rm K,\ yT}$ , мкА, не более*** Входное напряжение $U_{\rm BX}$ , В* $I_{\rm BX}^{\rm 1}$ , мА, не более	1,0 5,0 -0,80 ÷ -0,75 0,16	1,0 5,0 -0,82: -0,72 0,16

Таблица 2-67

Обозначение параметра	1ИЛ911, 1ИЛ913	1TP911, 1TP913
$I_{\text{пот}}$ , мА, не более	42 (1ИЛ911), 24 (1ИЛ913)	53 (1TP911), 35 (1TP913)
$I_{\rm BX}^{\rm i}$ , мA, не более	0,16	0,16
$U_{\mathrm{BMX}}^{1}$ , B	-0,95:0,70	-0,950,70
$U_{\scriptscriptstyle  m BbiX}^{\scriptscriptstyle 0},\;{ m B}$	—1,90 <del>°</del> —1,45	<b>-1,90 : -1,45</b>
<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более*	8,0	7,0
$t_{\rm 3Д}^{0.1}$ , нс, не более*	8,0	7,0
<i>I<sub>R</sub></i> ∋, мA**	5—9	_
Kpas	15	100
Коб, вых	2	2
K <sub>06</sub>	2	2
•		

<sup>\*</sup> При  $C_{\rm H} = 15 \ {\rm n}\Phi$ .

<sup>\*</sup> При  $I_{\rm BMX}=-5$  мА. \*\* Измеряется в режиме: на выводах 2, 12 напряжение 0 В; на выводах 1, 13 относительно выводов 2, 12 напряжение минус 1 В; напряжение на выводах 3, 4, 5, 8, 9, 10 минус 5 В. \*\*\* Измеряется в режиме: на выводах 2, 12 относительно выводов 1, 13 напряжение 2 В, на выводе 7 напряжение минус 3 В.

<sup>\*\*</sup> Значение тока через резистор эмиттерного повторителя.

Вывод 6 у микросхем подключают к источнику опорного напряжения —5 В±5%; у микросхем 1ЛБ915, 1ЛБ9116, 1ТР911, 1ТР913 подключается к выводу «Общий» (14).

### СЕРИИ 201 И К201

Тип логики: РТЛ. Состав серий:

2ЛБ011, К2ЛБ011 —4 элемента НЕ.

2ЛБ012, K2ЛБ012, 2ЛБ013, K2ЛБ013, K2ЛБ013, K2ЛБ013

2ЛБ014, К2ЛБ014 —2 элемента НЕ и 2 элемента 2ИЛИ-НЕ.

2ЛБ015, K2ЛБ015 — 5 элементов HE.

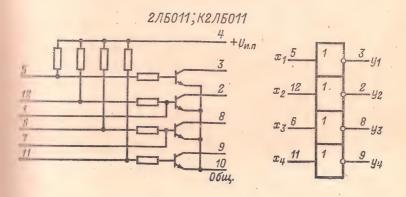
2ЛБ016, К2ЛБ016, 2ЛБ017, К2ЛБ017 } —5 элементов НЕ.

2/ICO11, K2/ICO11 —2 элемента 2И/IИ с возможностью расширения.

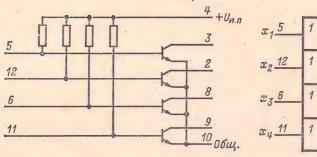
211Т011, К2НТ011, 211Т012, К2НТ012, 211Т013, К2НТ013

Корпус прямоугольный металлополимерный «Тропа». Выводы:  $U_{\rm H, H} - 4$ \*; общий — 10. Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm H, H} = 4$  В  $\pm$  10%.

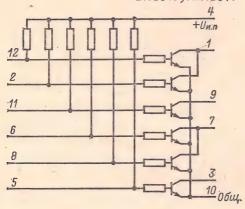
<sup>\*</sup> Кроме наборов транзисторов.

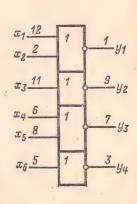


### 2Л5013; К2Л5013



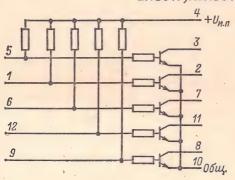
### 2Л5014; К2Л5014

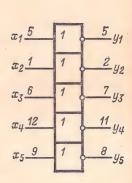




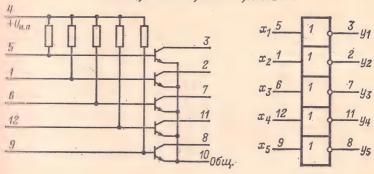
2 y2

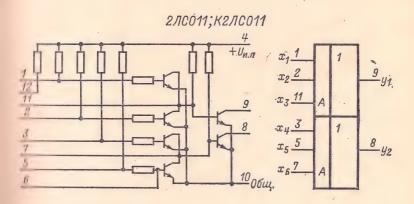
## 2ЛБ015;К2ЛБ015



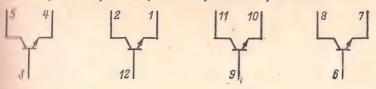


# 2Л5016;К2Л5016;2Л5017;К2Л5017





### 2HT011; 2HT012; 2HT013; K2HT011; K2HT012; K2HT013



Обозначение параметра	2715011	Қ2ЛБ011	2ЛБ012	К2ЛБ012	2ЛБ013	К2ЛБ013	2JIB014	К2ЛБ014
Рпот, мВт, не более	15	15	30	30	30	30	25	. 25
$U_{\rm BX}^0$ , В, не более	6,0	6,0	6,0	6,0	6,0	0,3	6,0	0,3
t⁰₁, нс, не более	270	. 270	270	270	270	270	270	270
IBX, MA	0,580,71	0,58-0,71 1,09-1,33 1,09-1,33 1,09-1,33 1,09-1,33 0,58-0,71	1,09—1,33	1,09—1,33	1,09—1,33	1,09—1,33	0,58-0,71	0,530,8
$I_{ m yr. Bbix}$ , мк $A$ , не более	22	22	22	. 22	22	22	44	44
<i>Г</i> Б, пр, мА	0,13-0,48	0,13-0,48 0,117-0,48	. [	1	1	1	0,13-0,48	t
<i>U</i> п,ст, В, не более	0,3	6,0	0,3	6,0	6,0	0,3	6,0	£'0.
Ko6 *	9	1	9.		9	1	9	,

\* Для микросхем с индексом К не регламентируется.

. ,				
Обозначение параметра	2ЛБ015	Қ2ЛБ015	2ЛБ016	К2ЛБ016
Риот, мВт, не более	20	20	38	38
U <sub>вых</sub> , В, не более	0,3	0,3	. 0,3	. 0,3
/п. нс, не более	270	270	270	270
/ <sub>nx</sub> , <sub>M</sub> A	0,58-0,71	0,58-0,71	1,09—1,33	1,09—1,33
$I_{\rm ут, вых}$ , мк $A$ , не более	22	22	22	22
/ Б, пр, мА	0,13-0,48	0,117-0,48	_	
Uп. ст, В, не более	0,3	0,3	0,3	0,3
Ko6 *	6		6	-
*				

<sup>\*</sup> Для микросхем К2ЛБ015 и К2ЛБ016 не регламентируется.

Таблица 2-70

Обозначение параметра	2ЛБ017	К2ЛБ017	2ЛС011	<b>К2ЛС01</b> 1
Р <sub>пот</sub> , мВт, не бо-	38	38	30	30
<i>U</i> <sup>0</sup> <sub>вык</sub> , В, не более	0,3	0,3	0,3	0,3
<sup>11,0</sup> , нс, не более −	270	270	350	350
/n., нс, не более			350	350
/nx, MA	1,09—1,33	1,09—1,33	0,58-0,71 *, 1,09-1,33 **	0,58-0,71 *, 1,09-1,33 **
/ут. вых. мкА, не полее	22	22	22	22
/в, пр, мА	<u>-</u> :	, <u>-</u>	0,130,48	0,17-0,48
U <sub>п. ст</sub> , В, не более	0,3	0,3	0,3	0,3
Ko6 ***	6	_	6	

<sup>\*</sup> На входах 1, 2, 3 и 5.
\*\* На входе 6.
\*\*\* Для микросхем К2ЛБ017 и К2ЛС011 не регламентируется.

1	
Управляющая микросхема	Выходная нагрузка управляющей микросхемы
K2ЛБ011, K2ЛБ015, K2ЛС011	2—10 входов К2ЛБ011, К2ЛБ014, К2ЛБ015, К2ЛС011, 1 вход К2ЛБ012, К2ЛБ013, К2ЛБ016, К2ЛБ017
К2ЛБ014	2—11 входов К2ЛБ011, К2ЛС011, К2ЛБ014, К2ЛБ015, 1 вход К2ЛБ012, К2ЛБ013, К2ЛБ016, К2ЛБ017
К2ЛБ012, К2ЛБ016	2—5 входов К2ЛБ011, К2ЛС011, К2ЛБ014, К2ЛБ015, 1 вход К2ЛБ012, К2ЛБ013, К2ЛБ016, К2ЛБ017
К2ЛБ013, К2ЛБ017	2—14 входов К2ЛБ011, К2ЛС011, К2ЛБ014, К2ЛБ015, 1 вход К2ЛБ012, К2ЛБ013, К2ЛБ016, К2ЛБ017
2ЛБ011	2 входа 2ЛБ011, 2ЛС011, 2ЛБ014, 2ЛБ015, 1 вход 2ЛБ012, 2ЛБ013, 2ЛБ016, 2ЛБ017
2ЛС011	2—8 входов 2ЛБ011, 2ЛС011, 2ЛБ014, 2ЛБ015, 1 вход 2ЛБ012, 2ЛБ013, 2ЛБ016, 2ЛБ017
2ЛБ014	2 входа 2ЛБ011, 2ЛС011, 2ЛБ014, 2ЛБ015, 1 вход 2ЛБ012, 2ЛБ013, 2ЛБ016, 2ЛБ017
2ЛБ015	2 входа 2ЛБ011, 2ЛС011, 2ЛБ014, 2ЛБ015, 1 вход 2ЛБ012, 2ЛБ013, 2ЛБ016, 2ЛБ017
2ЛБ012	2—5 входов 2ЛБ011, 2ЛС011, 2ЛБ014, 2ЛБ015
2ЛБ013	2—8 входов 2ЛБ011, 2ЛС011, 2ЛБ014, 2ЛБ015
2ЛБ012, 2ЛБ013	1 вход 2ЛБ012, 2ЛБ013, 2ЛБ016, 2ЛБ017

Таблица 2-72

Обозначение параметра	2HT011	2H T012	2HT013	K2HT011	K2HT012	K2HT013
$U_{ m K}$ В, В $P_{ m MAKC}$ , мВт $I_{ m K, MAKC}$ , мА $h_{21}$ , не менее $U_{ m K}$ , нас, В, не более $I_{ m K}$ , мкА, не более	+5,0	+5,0	+5,0	+5,0	+5,0	+5,0
	15	15	15	15	15	15
	15	15	15	15	15	15
	22	31	70	13	22	35
	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3
	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0

Тип логики: ДТЛ.

#### Состав серии:

2ЛН021, 2ЛН022-2 элемента НЕ.

2УИ021

2ЛС021,

2ЛС023,

— усилитель мощности.

2ЛС022— элемент 2-2И с расширением по И и ИЛИ.

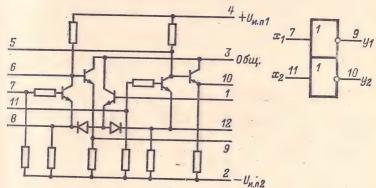
2ЛС024— 2 элемента 2И с расширением по И.

2ЛС026— элемент 2-2И с расширением по И и ИЛИ. 2ЛС025.

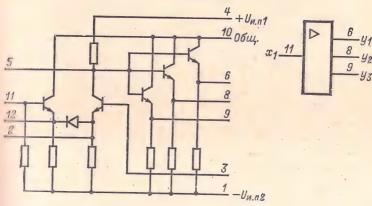
2ЛП021, 2ЛП022 — диодная матрица. 2НД021, 2НД022 — диодная матрица.

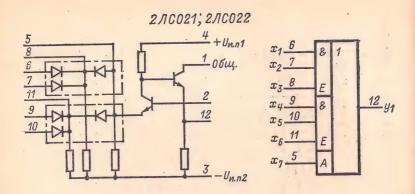
### Корпус прямоугольный металлополимерный «Тропа».

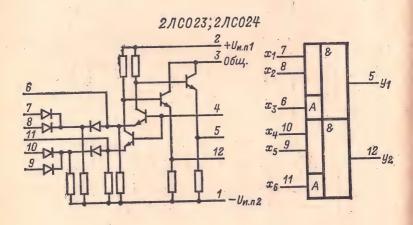
### 2ЛН021; 2ЛН022

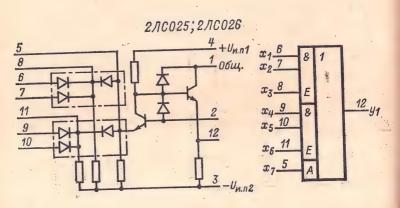


### 24/1021

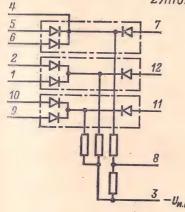


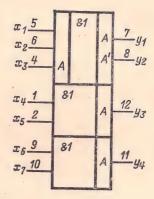


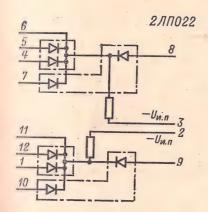


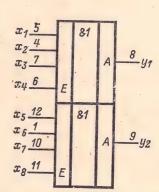


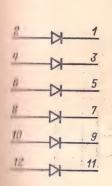


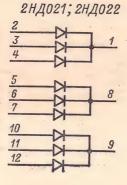


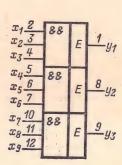












0.2				The state of the s	-
Обозначение параметра	2лн021, 2лн022	2VH021	2JC021, 2JC022	2JIC023, 2JIC024	2JC025, 2JC026
U <sub>в. п1</sub> , В *	+4(4)	+4(4)	+4(4)	+4(2)	+4(4)
<i>U</i> в. пг. В *	-4(2)	—4 (I)	-4 (3)	—4 (I)	-4(3)
U <sub>R.113</sub> , B *	-0,25 (I)	-0,25 (3)	-0,25(2)	-0,25 (4)	-0,25(2)
Р <sub>пот</sub> , мВт, не более	28	41	19	29	19
U⁰п, В, не более	-1,35	-1,35	-1,35	-1,35	-1,35
U1 В, не более	0,33	-0,33	-0,33	-0,33	-0,33
t <sup>1,0</sup> , нс, не более	200	220	220	220	150
to.1, нс, не более	220	180	180	180	150
$K_{ m pas}$	3 (2ЛН021), 5 (2ЛН022)	15	3 (2JC021), 5 (2JC022)	3 (2JC023), 5 (2JC024)	3 (2JC025), 5 (2JC026)
<i>U</i> п.ст. В, не более	0,3	6,0	0,3	0,3	6,0
Ko6	1	. 1	∞	<b>∞</b>	00

\* Допускаемое отклонение для  $U_{\rm H, III}$  и  $U_{\rm H, III}$  не более  $\pm 5\%$ , для  $U_{\rm H, II3} = \pm 15\%$ ; в скобках указаны номера выводов, к которым подключают соответствующие источники питания.

Обозначение параметра
12011122
$-4 \pm 5\%$ (3)
23
3,0
0,4 **
8,0
5,0

\* Обратный ток диода при Uобр, макс. 
\*\* При  $I_{\rm np} = 10$  мк.А. 
\*\*\* При  $I_{\rm np} = 1$  мА.

□ Время восстановления обратного сопротивления диода.

### СЕРИИ 204 и К204

Тип логики: РЕТЛ.

#### Состав серий

2TK041, К2ТК041 - RST-триггер \*.

2ЛБ041, К2ЛБ041, }—2 элемента ИЛИ-НЕ/И-НЕ.

 набор элементов комбинированный \*\*. 2HK041, K2HK041

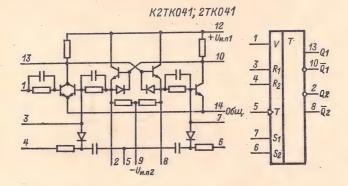
2ЛИ041, K2ЛИ041 — элемент И.

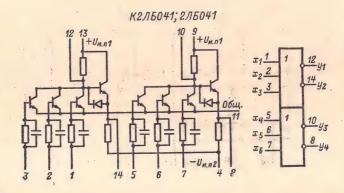
Корпус прямоугольный металлополимерный «Трапеция».

\* Микросхема 2ЛИ041 работает совместно с микросхемой 2ТК041 при следующем соединении выводов: выводы 2, 14, 8, 6 микросхемы 2ЛИ041 соединяются с выводами 3, 8, 2, 7 микросхемы 2ТК041 соответственно.

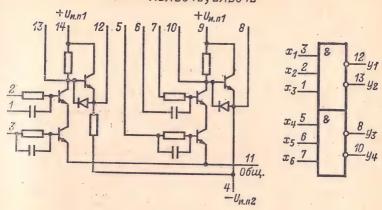
\*\* Микросхема 2НК041 предназначена для образования дополнительных

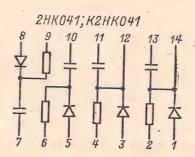
входов управления микросхем 2ТК041.

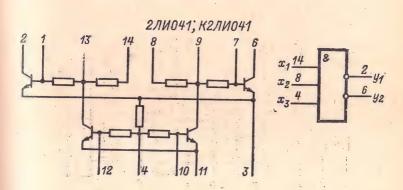




# К2ЛБ042; 2ЛБ042







Обозначение параметра	K2TK041	2ЛБ041	K2J1B041	2ЛБ042	K2J1B042
+4 + 10%	+4±10%	+4 ± 10%	+4 ± 10%	+4 ± 10%	+4 ± 10%
-4 ± 10%	<b>4</b> ± 10%	$-4 \pm 10\%$	-4 ± 10%	$-4 \pm 10\%$	$-4 \pm 10\%$
37	37	. 89	89	56	56
2,5 *	2,5 *	2,5	2,5	2,5	2,5
≥ 0,3	≥0,3	0,4-1,0	0,4-1,0	0,4-1,0	0,4-1,0
200	300	1	10	1	1
+0,3 ÷ +3,3	+0,3 ÷ +3,3	+0,3 ÷ +3,3	+0,3 ÷ +3,3	+0,6 + +3,3	+0,6 + +3,3 +0,6 + +3,3
$-0,3 \div +2,4$	-0,3 ÷ +2,4	$-0,3 \div +2,4$	$-0,3 \div +2,4$	$-0,2 \div +2,4$	$-0.2 \div +2.4$ $-0.1 \div +2.4$
6,0	6,0	0,15	0,15	0,15	0,15
0,4	0,4	0,1	0,1	0,1	0,2
0,25	0,25	0,1	0,1	0,1	0,1
0,4	0,4	0,1	0,1	0,15	0,15
0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
1.					,

\* Значение отрицательного перепада входного сигнала, при котором обеспечивается срабатывание триггера. \*\* Напряжение на коллекторных выходах. \*\*\* Напряжение на выходах эмиттерных повторителей.

Обозначение параметра	2HK041	K2HK041	2ЛИ041	К2ЛИ041
$U_{\rm y},{ m B}$ *	+0,3 + +3,0	+0,3 + +3,0	-0,3 + +3,0	-0,3 - +3,0
Р <sub>пот</sub> , мВт, не более	1	1.	18	18
$U_{\mathtt{bx,A}}$ , В, не более	ကို	3,5	3,5	က က်
$t_{ m p, BX},{ m MKC},{ m He}{ m MeHee}$	1,0	1,0	1,0	1,0
<i>t</i> ⁰,¹ и <i>t</i> ⁴,°, мкс, не более	. 0,1	0,1	0,1	0,1
<i>f</i> вх, МГц, не более	1	1	'n	က
<i>U</i> вых, А, В, не менее	1,4	1,4	1,4	1,4

\* Управляющее напряжение,

Управляющая микросхема	Выходная нагрузка управляющей микросхемы
2ТК041, эмиттерный выход	8 входов установки нуля 2ТК041, входов 2ЛБ041, потенциальных входов 2ЛБ042
	2 емкостных входа 2ТК041, счетных входа 2ЛИ041 5 емкостных входов 2ЛБ042 4 потенциальных и емкостных входов 2НК041 6 потенциальных входов 2ЛИ041
2ТК041, коллекторный выход	2 потенциальных и емкостных входа 2ТК041, 2НК041 2 емкостных входа 2ТК041
2ЛБ041, эмиттерный выход	10 входов установки нуля, потенциальных входов 2ТКО41, потенциальных входов 2ЛБ042, 2НК041
	6 потенциальных входов 2ЛИ041 5 емкостных входов 2ЛБ042 2 емкостных входа 2ТК041 9 емкостных входа 2НК041
2ЛБ042, коллекторный выход	2 емкостных входа 2НКО41, входов установки нуля, потенциальных входов 2ТКО41, 2ЛБО41
2ЛБ042, эмиттерный выход	10 потенциальных входов 2ЛБ042, 2НК041 2 счетных входов 2ЛБ042 5 еместных входов 2ЛБ042 6 потенциальных входов 2ЛБ041
2HK041 2JIX041	1 вход установки нуля 2ТК041 1 вход установки нуля 2ТК041 2 емкостных входа 2ЛБ042

Управляющая микросхема	Выходная нагрузка управляющей микросхемы
К2ТК041, коллекторный выход	2 потенциальных или 2 емкостных входа К2ТК041
	2 потенциальных или 2 емкостных входа К2НК041
К2ТК041, эмиттерный выход	8 входов или 2 емкостных входа К2ТК041 8 входов К2ЛБ041
	8 потенциальных или 5 емкостных входов К2ЛБ042
	4 потенциальных или 4 емкостных входа К2НК041 6 потенциальных или 2 счетных входа К2ЛИ041
К2ЛБ041, коллекторный выход	2 емкостных входа К2ТК041
К2ЛБ041, эмиттерный выход	10 входов установки нуля или 10 потенциальных входов или 2 емкостных
	BXODA K21K041
	10 потенциальных или 5 емкостных входов К2ЛБ042
	10 потенциальных или 4 емкостных входа К2НК041
	6 потенциальных или 2 счетных входа К2ЛИ041
К2ЛБ042, коллекторный выход	2 емкостных входа К2НК041
К2ЛБ042, эмиттерный выход	10 входов установки нуля или 10 потенциальных входов или 2 емкостных
	BXOAB K2TK041
	10 BXOLOB NZJIDU41
	10 потенциальных или 9 емкостных входов К.с./ID042
	6 потенциальных или 2 счетных входа К2ЛН041
K2HK041	1 вход установки нуля К2ТК041
К2ЛИ041	1 вход установки нуля К2ТК041 или два емкостных входа К2ЛБ042
2237	

#### Состав серии:

2НК051 — импульсно-потенциальная схема совпадения.

**2**ЛБ051 — 2 элемента 2ИЛИ-НЕ.

2ЛБ052, 2ЛБ053-2 элемента ИЛИ-HE.

2ЛH051-4 элемента HE.

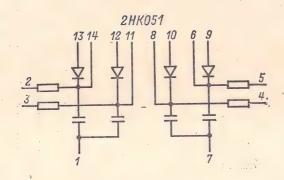
2ТС051 - половина триггера резервированного.

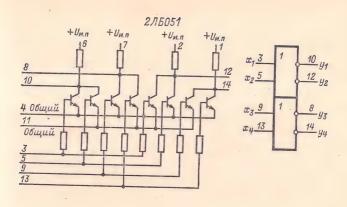
Напряжение питания всех микросхем, кроме 2HK051,  $U_{\rm u.n} =$  = 4 B  $\pm$  10%.

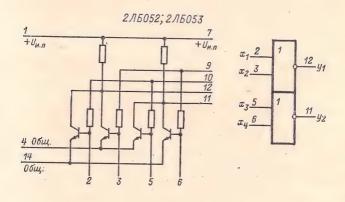
Корпус прямоугольный металлополимерный «Трапеция». Выводы:  $+U_{\rm u.\,n}$  у 2ЛБ051 — 1, 2, 6, 7; у 2ЛБ052, 2ЛБ053, 2ЛН051, 2ТС051 — 1, 7.

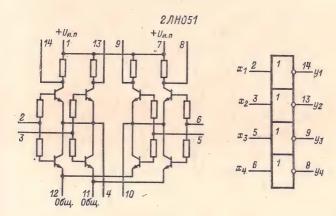
Электрические параметры импульсно-потенциальной схемы совпаления 2НК051

Выходное напряжение $U_{ ext{вых}}^{0}$
Выходное напряжение $U_{ exttt{BMX}}^1$ не менее 1 В
Амплитуда входного импульса $U_{ m BX,A}$ не более 4,4 Е
Амплитуда выходного импульса $U_{\mathtt{Bыx,A}}$ не менее 1,1 Е
Максимальный выходной ток $I_{\text{вых}}$ не более 5 мА

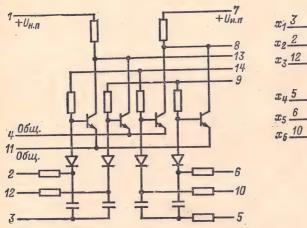








# 2TC051



x<sub>5</sub> 6 8 y<sub>2</sub>

<u>13</u> y1

Таблица 2-78

Обозначение параметра	2ЛБ051	2ЛБ052, 2ЛБ053	2ЛН051	2TC051
		,		
Рпот, мВт, не более	50	25	8,0	25
$U_{\text{вых}}^{\text{1}}$ , В, не менее	1,4	1,4	3,0	1,4
<i>U</i> <sup>0</sup> <sub>вых</sub> , В, не более	0,3	0,3	0,3	0,3
$t_{\rm 3d}^{1.0}$ , нс, не более	250	250	250	250
$U_{\pi,\mathrm{cr}}$ , В, не более	0,1	0,1	0,1	0,1
Kpas	3	3	4	2
Kog	-	3		

### СЕРИИ 210 и К210

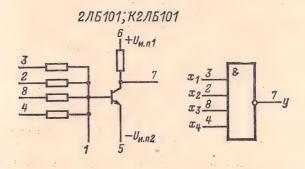
Тип логики: РТЛ.

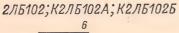
Состав серий

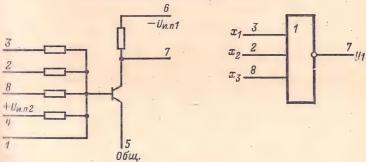
2ЛБ101, Қ2ЛБ101 — элемент 4И-НЕ (элемент индикации).

 $2ЛБ102, K2ЛБ102A, \ -$  элемент 3ИЛИ-HE.

Корпус прямоугольный из компаунда с 8 выводами.







					таолица 2-19
Обозначение параметра	2JB101	К2ЛБ101	2JIB102	K2JB102A	K2JB102B
$U_{\mathrm{n.ni}},\mathrm{B}^*$	100 ** (6)	100 ** (6)	(6) \$\triangle (6)	-6,3 ** (6)	(9) ** (6)
U <sub>N. 112</sub> , B*	-1,5 *** (5)	-1,5 *** (5)	+6,34 (4)	+6,3 ** (4)	+6,3 ** (4)
Pnor, MBr	30	30	1	. 1	
$U_{ m Bhx}^{_1}$ , B	98	98	1	-4,4	-4,1
$U_{\text{Bhix}}^0$ , B	09'0	09'0	-0,23	-0,20	-0,25
$U_{\rm Bx}^1$ , B	-5,40	1	-4,30	. 1	- 1
$U_{\rm BX}^0$ , B	-0,23	1			1
$I_K$ , мА, не более	. 1,0	1,0	1	.1	J
f <sup>1,0</sup> , мкс, не более	1		1,5	0,175	0,25
f0,1, мкс, не более	1	1		1,2	1,8
Краз	4	4	က	m	භ
<i>U</i> п, ст, В, не более	1	1	0,29	0,29	0,29
		,			
	•				

\* В скобках указаны номера выводов, к которым подключается источник питания. \*\* и Долукаемое отклонение  $\pm$  1%.  $\triangle$  Долускаемое отклонение  $\pm$  1.5%.  $\triangle$  Долускаемое отклонение  $\pm$  1.1%.

242

Тип логики: РТЛ. Состав серии

2ЛБ111, 2ЛБ112, 2ЛБ113 — 8 элементов 2ИЛИ-НЕ.

2ЛБ114, 2ЛБ115, 2ЛБ116 — 2 элемента 5ИЛИ-НЕ.

2ЛБ117, 2ЛБ118, 2ЛБ119 — 4 элемента 2ИЛИ-НЕ и элемент НЕ.

2ЛБ1110, 2ЛБ1111, 2ЛБ1112 — 4 элемента 2ИЛИ-НЕ.

2ЛH111, 2ЛH112, 2ЛH113, 2ЛH114, 2ЛH115, 2ЛH116, 2ЛH116

2ИР111, 2ИР112 — разряд регистра деления частоты.

2ИЕ111, 2ИЕ112 — разряд двоичного счетчика.

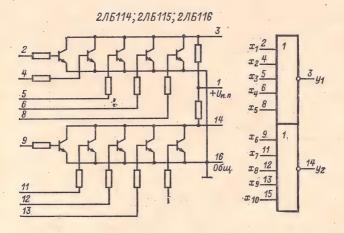
2TP111, 2TP112, 2TP113 — 2 RS-триггера и 2 элемента 2ИЛИ-НЕ.

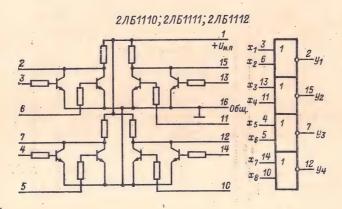
2TP114, 2TP115, 2TP116 — 2 RS-триггера.

Корпус прямоугольный металлополимерный 236МП17-1. Выводы:  $+U_{\rm H.\,II}-I$ ; общий — 16. Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm H.\,II}=3~{\rm B}_{-5}^{+15}\%$ .

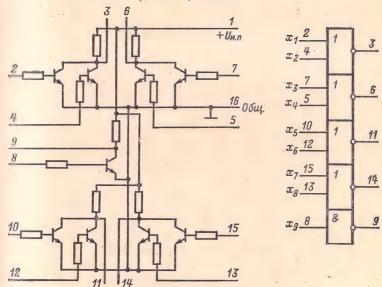
#### Коэффициенты разветвления микросхем серии 211

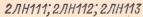
Тип управляющей микросхемы	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Значение коэффициент: разветвления
2ЛН111, 2ЛН114, 2ЛБ111, 2ЛБ114, 2ЛБ117, 2ТР111, 2ТР114, 2ЙЕ111, 2ЙР111	2ЛБ1110,	3
2ЛН112, 2ЛН115, 2ЛБ112, 2ЛБ115, 2ЛБ118, 2ТР112, 2ТР115, 2ИЕ112, 2ИР112	2ЛБ1111,	4
2ЛН113, 2ЛН116, 2ЛБ113, 2ЛБ116, 2ЛБ119, 2ТР113, 2ТР116, 2ИЕ113, 2ИР113	2ЛБ1112,	6

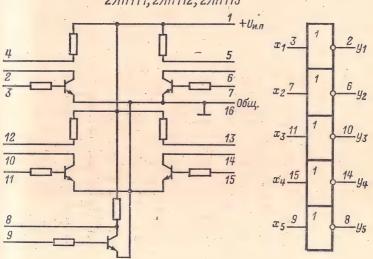




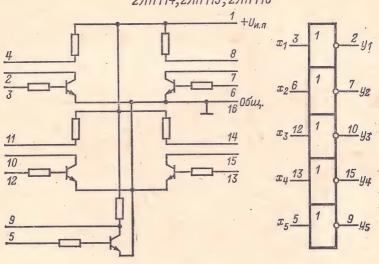
# 2ЛБ117,2ЛБ118,2ЛБ119



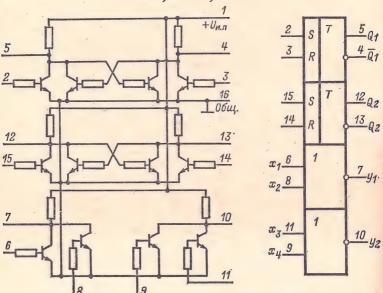


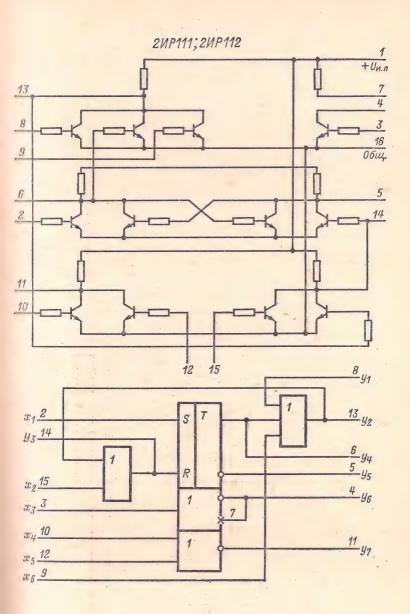


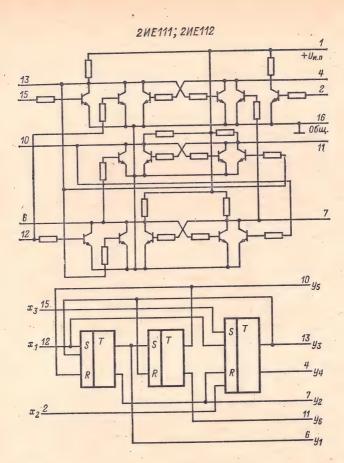
# 2ЛН114;2ЛН115;2ЛН116

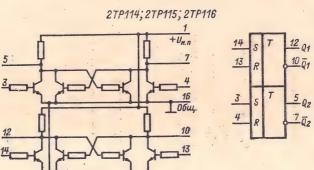


# 2TP111;2TP112;2TP113









2.71B117, 2.71B118	27,5119	50 0,9—1,35	6,0	0,1	Продолжение табл. 2-80	2TP114, 2TP115, 2TP116	25 0,9—1,35 0,3 0,5 0,1
2JB114, 2JB115	2JB116	35 0,9—1,35	0,3	0,35	жиодоал	2MP111, 2MP112, 2MP113	40 0,9—1,35 0,3 0,5
2JB111, 2JB112	2,7,5113°	65 0,9—1,35	0,3	0,1		2ME111, 2ME112, 2ME113,	35 0,9—1,35 0,3 0,5
2лн114, 2лн115.	2JH116	45 0,9—1,35	0,3	0,1	ur v	2TP111, 2TP112, 2TP113,	45 0,9—1,35 0,3 0,7
2JH111, 2JH112,	2ЛН113	40	0,3 7.0	0,1	 	2ЛБ1110, 2ЛБ1111, 2ЛБ11,12	40 0,9—1,35 0,3 0,35 0,1
Обозначение параметра		$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}$ , В	U°вых, В, не более t мус не более	узг. р. ср. м.с., не более Uл, ст. В. не более		Обозначение параметра	$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $U_{\text{вых}}^1$ , В $U_{\text{вых}}^0$ , В, не более $t_{\text{эл. p. cp}}$ , мКс, не более $U_{\text{п. ст}}$ , В, не более

### **СЕРИЯ 215**

Тип логики: ДТЛ.

Состав серии

**2**ЛН151 — элемент 2HE.

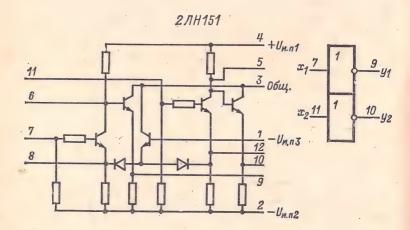
2ЛС151 - элемент 2 (2И)-ИЛИ.

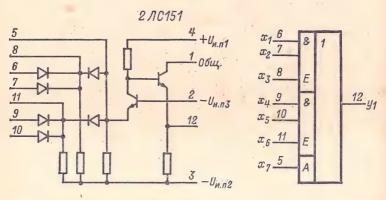
**2**ЛС152 — 2 элемента И-ИЛИ.

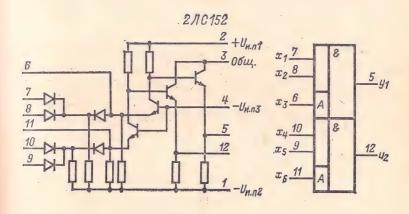
2УИ151 — усилитель мощности.

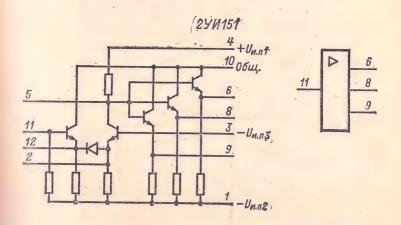
 $2\Pi H 151$ ,  $2\Pi H 152$  — преобразователь напряжения.

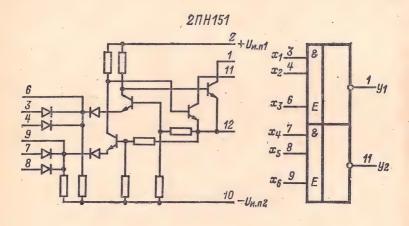
Корпус прямоугольный металлополимерный «Тропа».

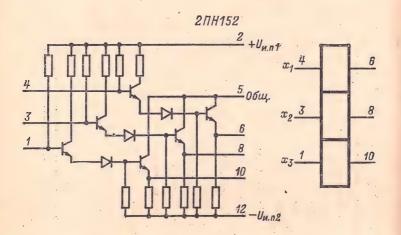












Обозначение параметра		2JIH151	2JC151	2JIC152	2УИ151	2ПН151	2ПН152
						,	
Un. 11, B*		4,0 (4)	4,0 (4)	4,0 (2)	4,0 (4)	4,0 (2)	4,0 (2)
Ug. 112, B*		-4(2)	-4 (3)	-4(1)	-4(1)	-4 (10)	-4 (12)
Un. 113, B*		-0,25 (1)	-0,25 (2)	-0,25(1)	-0,25 (3)	ı	1
Рпот, мВт, не более	-,	35	22	30	48	28	73
U¹ В, не более		-1,40	-1,40	-1,40	1,40	-3,45	-1,80
U вых, В, не менее		-0,33	-0,33	-0,33	-0,33	-0,33	0,33
BEIX, MAKC, MA		1	1	1	1	10	
, нс, не более		32	25	25	30	100	1.
to,1 нс, не более		43	22	22	18	150	150
л. ст. В, не более		0,3	0,3	0,3	0,3	6,0	6,0
Краз		J.	5	5	ທ	.1	ທ
Ko6, Bbix **		1	.9	9		9	ı
Ko6**		1	00		1	1	1
		,					

\* Допускаемое отклонение напряжения источников питания  $U_{\rm u.\, n1}$  и  $U_{\rm u.\, n2}$  не более  $\pm$  5%;  $U_{\rm u.\, n3}$  не более  $\pm$  15%. В скобках указаны номера выводов, на которые включают  $U_{\mathrm{u.u.}}$ \*\* По выходу И. \*\*\* По входу ИЛИ.

#### СЕРИИ 217 И К217

Тип логики: ДТЛ. - Состав серий:

2ЛП171. К2ЛП171 расширитель двойной 1 2ЛП172, К2ЛП172 — расширитель 1 2ЛБ171А, К2ЛБ171А, — элемент 8И-НЕ. 2ЛБ171Б, К2ЛБ171Б 2ЛБ172А, Қ2ЛБ172А, —2 элемента ЗИ-НЕ. 2ЛБ172Б, К2ЛБ172Б 2ЛБ173, 2ЛБ173А, элемент 6И-НЕ с повышенным коэффици-К2ЛБ173, К2ЛБ173А ентом разветвления. 2ЛБ174А, К2ЛБ174А, — 3 элемента И-НЕ/ИЛИ-НЕ 2ЛБ174Б, К2ЛБ174Б 2ЛР171, К2ЛР171 элемент И-ИЛИ-НЕ низкочастотный. 2TK171A, K2TK171A, - RST-триггер. 2TK171B, K2TK171B 2TP171A, K2TP171A, - RS-триггер. 2TP171B, K2TP171B 2HT171, K2HT171, 2HT172, K2HT172, - набор транзисторов структуры n-p-n. 2HT173, K2HT173 2ЛП173, К2ЛП173 диодная сборка.

Корпус прямоугольный металлостеклянный «Посол». Выводы:  $+U_{u,n_1}-6*;+U_{u,n_2}-10;$  общий — 12; корпус — 13.

#### Электрические параметры микросхем 2ЛП173 и К2ЛП173

Напряжение источника питания 1	$+6 \text{ B} \pm 10\%$
Мощность потребления не более	11 мВт
Обратный ток диода при напряжении $U_{\text{обр}} = 4$ В не	
более	1,0 MKA
Прямое падение напряжения на диоде при токе $I_{np}$ =	
=1 мА не более	0,8 B
То же при токе $I_{\rm np} = 0.05$ мА не более <sup>2</sup>	0,5 B

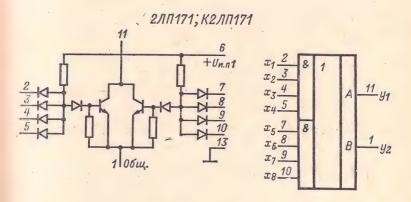
1 Положительный полюс источника питання включается на выводы 11 и 12. 2 Регламентируется только для микросхемы К2ЛП173.

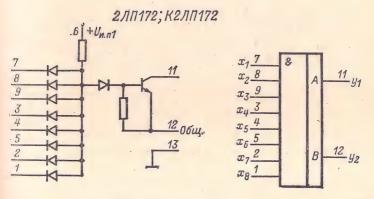
<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Микросхемы 2ЛП171, 2ЛП172, К2ЛП171 и К2ЛП172 применяют для расширения логических возможностей микросхем 2ЛБ173 и К2ЛБ173 до 8 входов ИЛИ.

<sup>\*</sup> Кроме микросхем 2ЛП173 и К2ЛП173.

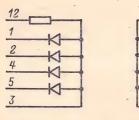
Обозначение параметра	2ЛП171, Қ2ЛП171	2ЛП172, Қ2ЛП172
U <sub>B. n1</sub> , B*	+6,0	+6,0
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	18,5	9,0
$U_{\text{BMX}}$ , B, не менее	5,3	5,3
$U_{\mathrm{BMX}}^{0}$ , В, не более	0,3	0,3
t <sup>1,0</sup> , нс, не более	12	12
<i>t</i> <sup>0, 1</sup> , нс, не более	40	35
Ko6**	4	8

\* Допускаемое отклонение ± 10%.
\*\* По входу И.





# 2ЛП173; К2ЛП173



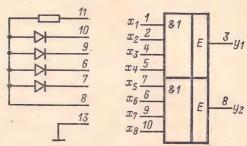
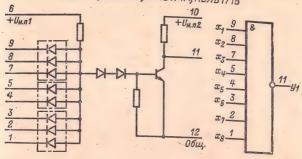


Таблица 2-83

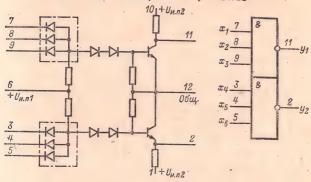
Обозначение параметра	2ЛБ171А, Қ2ЛБ171А	2ЛБ171Б, К2ЛБ171Б	2ЛБ172А, Қ2ЛБ172А	2ЛБ172Б, Қ2ЛБ172Б
	-			
U <sub>u.ml</sub> , B*	+6,0	+6,0	+6,0	+6,0
+U <sub>α.π2</sub> , Β*	+3,0	+3,0	+3,0	+3,0
Рпоті, мВт, не более	13	. 13	·26 <sub>2.55</sub>	26
Рпота, мВт, не более	7,3	7,3	14,6	14,6
$U_{\text{вых}}^{\text{I}}$ , В, не менее	2,6	2,6	2,6	2,6
<i>U</i> <sup>0</sup> <sub>вых</sub> , В, не более	0,3	0,3	0,3	0,3
$t_{\rm 3Д}^{\rm 1.0}$ , нс, не более	12	12	12	- 12
$t_{\rm 3g}^{0.1}$ , нс, не более	35	35	35	35
I о мкА, не более	1,0	1,0	1,0	1,0
I <sub>BK</sub> , MA	1,7—2,1	1,7—2,1	1,7—2,1	1,7—2,1
Kpas	4	6	4	6
<b>К</b> об, вых	8	8	8	8
Kob	. 8	8	3	3

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение ± 10%.

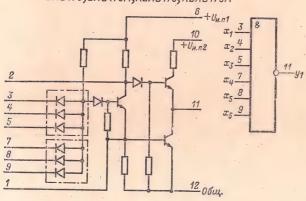
# 2ЛБ171А;2ЛБ171Б;К2ЛБ171А;К2ЛБ171Б



# 2Л5172А;2ЛБ172Б;К2ЛБ172А;К2ЛБ172Б



# 2ЛБ173;2ЛБ173A;K2ЛБ173;K2ЛБ173A



# 2ЛБ174А;2ЛБ174Б;К2ЛБ174А;К2ЛБ174Б

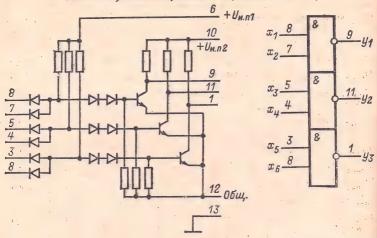
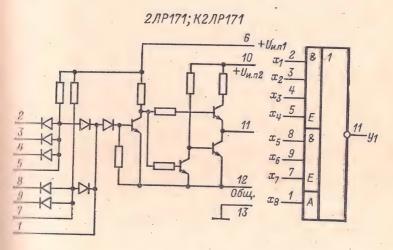


Таблица 2-84

2ЛБ173, Қ2ЛБ173	2ЛБ173А, Қ2ЛБ173А	2ЛБ174А, Қ2ЛБ174А	2ЛБ174Б, Қ2ЛБ174Б	2ЛР171, К2ЛР171
+6,0	+6,0	+6,0	+6,0	+6,0
+3,0	+3,0	+3,0	+3,0	+3,0
32	32	39	39	29
7,3	7,3	22	22	7,3
1,0—1,5	1,0—1,5	1,7—2,1	1,7—2,1	1,25—1,6
2,6	2,6	2,6	2,6	2,6
0,3	0,3	0,3	0,3	0,3
20	20	12	12	40—100
35	45	35	35	30—100
-	- 1	3,0	3,0	.√ <del>-</del>
8**	8	4	6	8**
. 8	8		-	8
6	6	2	2	14 -
	+6,0 +3,0 32 7,3 1,0—1,5 2,6 0,3 20 35 — 8** 8	+6,0     +6,0       +3,0     32       32     32       7,3     7,3       1,0-1,5     2,6       0,3     20       35     45       -     8**       8     8	К2ЛБ173         К2ЛБ173A         К2ЛБ174A           +6,0         +6,0         +6,0           +3,0         32         39           7,3         7,3         22           1,0-1,5         1,0-1,5         1,7-2,1           2,6         2,6         2,6           0,3         0,3         0,3           20         20         12           35         45         35           -         3,0         3,0           8***         8         4           8         8         -	+6,0     +6,0     +6,0     +6,0     +6,0       +3,0     +3,0     +3,0     +3,0     39       32     32     39     39     39       7,3     7,3     22     22       1,0-1,5     1,0-1,5     1,7-2,1     1,7-2,1     1,7-2,1       2,6     2,6     2,6     2,6       0,3     0,3     0,3     0,3       20     20     12     12       35     45     35     35       -     -     3,0     3,0       8***     8     4     6       8     8     -     -

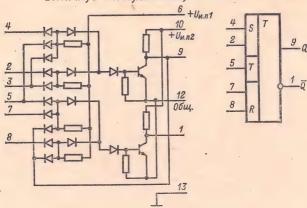
<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение ± 10%. \*\* Число входов микросхем 2ЛБ171А, 2ЛБ171Б и Қ2ЛБ171А. \*\*\* По входу ИЛИ.

	1	1			
Обозначение параметра	2TK171A, K2TK171A	2TK171B	K2TK1716	2TP171A, K2TP171A	2TP1716, K2TP1716
<i>U</i> и.пд, В*	+6,0	+6,0	+6,0	+6,0	+6,0
U <sub>11.112</sub> , B*	+3,0	+6,0	+6,0	+3,0	+3,0
Р <sub>поті</sub> , мВт, не бо-	52	52	52	31	31
$P_{\text{пот2}}$ , мВт, не более	7,3	7,3	7,3	7,3	7,3
/ <sub>вык</sub> , мА, не более	· <b>—</b>	-	· ·	. 8	12
$U_{\text{вык}}$ , В, не менее	2,6	2,6	2,6	2,6	2.6
U <sub>вык</sub> , В, не более	0,3	0,3	0,3	0,3	0.3
f <sub>вк</sub> , МГц, не более	3,0	5,0	3,0	_	
/ <sub>уст</sub> , МГц, не бо- лее**	3,0	3,0	3,0	3,0	3,0
<i>U</i> п, ст, В, не более	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5
Краз		-		4	6

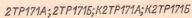


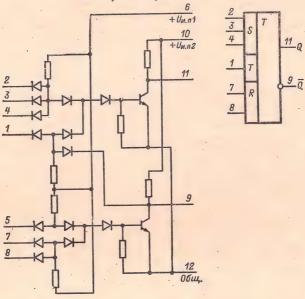
<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение ± 10%.
\*\* Частота следования импульсов на вкодак установки.

#### 2TK171A; 2TK1715; K2TK171A; K2TK1715



Для реализации триггера соединяют выводы 1 и 3.





Для реализации тригера соединяют выводы 5 и 11.

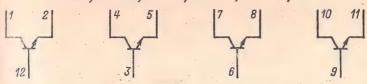
# Коэффициенты разветьления микросхем 2ТК171А, 2ТК171Б, К2ТК171А, К2ТК171Б

Тип управляющей микросхемы	Значение коэффициента разветвления
2TK171A, 2TK171B	<ul> <li>а) 4 входа 2ЛБ171А;</li> <li>б) 4 входа 2ЛБ171Б;</li> <li>в) 2 входа 2ЛБ171А и 1 счетный вход 2ТК171А;</li> <li>г) 2 входа 2ЛБ171Б и 1 счетный вход 2ТК171Б</li> </ul>
К2ТК171А, К2ТК171Б	<ul> <li>а) 4 входа К2ЛБ171А;</li> <li>б) 4 входа К2ЛБ171Б;</li> <li>в) 2 входа К2ЛБ171А и 1 счетный вход К2ТК171А;</li> <li>г) 2 входа К2ЛБ171Б и 1 счетный вход К2ТК171Б.</li> </ul>

### Электрические параметры транзисторных сборок 2HT171—2HT173 и K2HT171—K2HT173

Максимально допускаемое напряжение $U_{\rm K3,\ maks}$	10 B
Максимально допускаемый ток коллектора $I_{\mathrm{K, \ макс}}$	20 mA
$U_{ m K\Im, Hac}$ не более	0,33 B
<i>I</i> <sub>КБ0</sub> не более*	1,0 MKA
Время рассасывания не более	25 нс
Статический коэффициент передачи тока $h_{213}$ :	
2НТ171 и К2НТ171	30-90
2НТ172 и К2НТ172	50-150
2НТ173 и Қ2НТ173	70-280
Максимальная мощность рассеяния на каждом транзисторе $P_{\text{макс}}$	20 мВт
*При U <sub>KБ</sub> = 7 В.	

# 2HT171; 2HT172; 2HT173; K2HT171; K2HT172; K2HT173



## СЕРИИ 218 И К218\*

Тип логики: ДТЛ.

Состав серии:

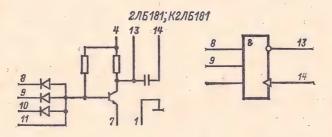
**2**ЛБ181, **К**2ЛБ181 — элемент И-НЕ/ИЛИ-НЕ.

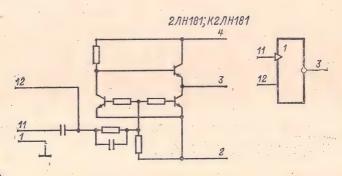
2ЛН181, К2ЛН181, 2ЛН182, К2ЛН182, 2ЛН183, К2ЛН183

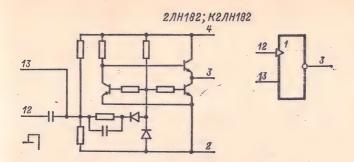
2TK181, K2TK181 — RST-триггер.

\* В составе серий имеются также аналоговые интегральные микросхемы (си. стр. 361).

Корпус металлостеклянный прямоугольный 151.15-2. Выводы: общий — I;  $U_{u,n1}$  — 4;  $U_{u,n2}$  — 7 (только для 2ЛБ181 и К2ЛБ181). Напряжение питания всех микросхем  $U_{u,n}(U_{u,n1})$  = +6.3 В  $\pm$  10%.







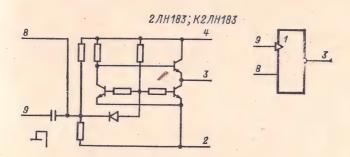


Таблица 2-86

			,	
Обозначение параметра	2ЛБ181	Қ2ЛБ181	2ЛН181	<b>К2ЛН181</b>
U <sub>н. п2</sub> , В Р <sub>пот</sub> , мВт, не более U <sub>вх.</sub> А, В t <sub>н. вх.</sub> мс U <sub>вых. А</sub> , В, не менее U <sup>1</sup> , В, не менее U <sup>0</sup> , В, не более t <sup>0,1</sup> , мкс, не более t <sup>1,0</sup> , мкс, не более R <sub>10</sub> , Ом** C <sub>11</sub> , пФ	+1,2 48,5 2,0—6,0 0,3 (500)* — 3,5 0,15 0,15 — 820 100	+1,2 48,5 2,0—6,0 0,3 (500)* — 3,0 0,2 0,2 0,2 100		0,48 2,5—6,0 4,0 — 0,10 0,2 — 3***

<sup>\*</sup> В скобках указано значение  $t_{\rm H,BX}$  при подаче сигнала через навесиой конденсатор.

\*\* Допускаемое отклонение ± 5%.

\*\*\* Инверторы 2ЛН182 или К2ЛН182.

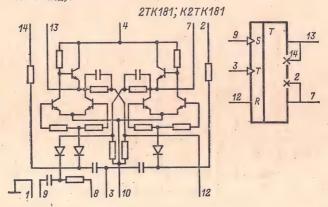
				17
Обозначение параметра	2ЛН182	Қ2ЛН182	2ЛН183	<b>К</b> 2ЛН183
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более * $U_{\text{вх, A}}$ , В $U_{\text{вых, A}}$ , В, не менее $t^{0,1}$ , мкс, не более $t^{1,0}$ , мкс, не более $K_{\text{раз}}$ $U_{\text{ост}}$ , В, не более	27,8 2,7—6,0 4,0 0,11 0,20 3**	27,8 2,8—4,0 3,5 0,15 0,25 3** 0,20	27,5 1,1—4,0 4,0 0,13 0,20 3**	27,5 1,2—6,0 3,5 0,15 0,25 3** 0,20

\* Во всем диапазоне рабочих температур. \*\* Нагрузка — инверторы 2ЛН181 или К2ЛН181.

Таблица 2-88

Обозначение параметра	2TK181	K2TK181
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более $R_{\text{H}}$ , Ом $C_{\text{H}}$ , пФ $U_{\text{вх}, A}$ , В** $t_{\text{H}, \text{вх}}$ , мкс, не менее $t_{\text{вх}}^{0,1}$ , мкс, не более $f_{\text{вх}}$ , МГц, не более $U_{\text{0}}$ , В, не более $t_{\text{вых}}^{0,1}$ , мкс, не более	21 820 100 2,56,0 0,3 0,5 2,0 0,15 0,2	21 820 100 -2,5—6,0 -* 0,5 - 0,15 0,20
$t_{ exttt{Bin}}^{1:0}$ , мкс, не более $U_{ exttt{II},   exttt{CT}}$ , В, не более** $U_{ exttt{I}}^{1}$ , В, не менее	0,1 0,8 4,0	0,10 0,8 4,0

\* Разрешающая способность по R- и S-входам равна 0,4 мкс. \*\* По T-входу.



## СЕРИЯ 221

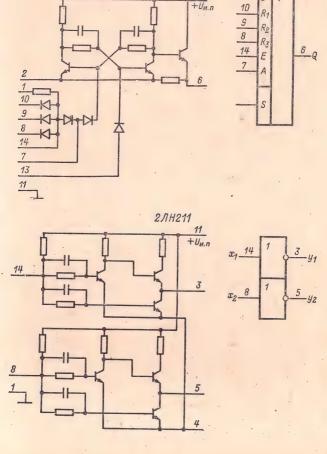
Тип логики: ДТЛ. Состав серии:

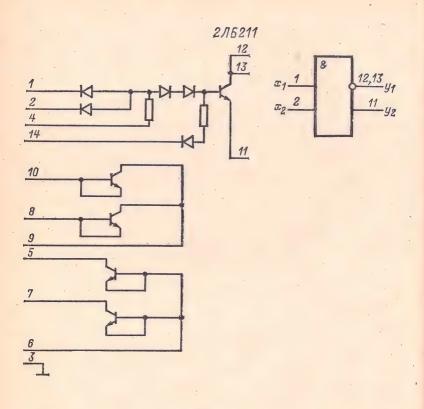
2TP211 — RS-триггер. 2ЛН211—2 элемента НЕ. 2ЛБ211 — элемент И-НЕ. 2ЛР211 — элемент И-ИЛИ-НЕ.

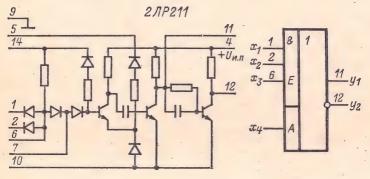
2ЛП211 — набор диодов.

Корпус прямоугольный металлостеклянный 151.14-3 (252МС15).

2TP211







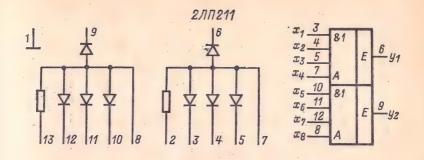


Таблица 2-89

			,
Обозначение параметра	2TP211	2ЛБ211	2ЛР211
U <sub>u, π</sub> , B*  U <sub>вх, синхр</sub> , B  f <sub>вх</sub> , ΜΓμ*	4,0 (4) +5,0 -3,0 2,0	4,0 +5,0 -3,0 2,0	4,0 +5,0 -3,0 2,0
$P_{ m пот}$ , мВт, не более $U_{ m вых, \ A, \ мин}$ , В*	25 2,8	15 2,5	25 1,5 (11) 2,5 (12)
<i>U</i> <sub>cp6</sub> , B	0,9—1,4** 0,5—0,75***		-
$t_{ m M, BMX},{ m MKC}$ $t_{ m BMX}^{0.1},{ m MKC},$ не более	1,8—2,5 0,1		
$I_{ m BMX}$ , м $A$ , не более $K_{ m of}$	12 6△ 2□	_	
K <sub>pa3</sub> I <sub>K. makc, M</sub> A	7	_	10
$U^0$ , В, не более $U^1_{ m BMX}$ , В, не менее	<b>_</b>	. –	0,3 2,3 ( <i>11</i> )
$U_{\mathrm{Bhx}}^{1}$ , B, не менее $U_{\mathrm{n,cf}}$ , B, не более	0,5	0,5	3,8 ( <i>12</i> ) 0,5

<sup>\*</sup> Допускаемые отклонения напряжений источников питания  $U_{\mathrm{u.n}}$ и частоты синхронизирующих импульсов  $f_{\rm BX}$  не более  $\pm$  10%. В скобках указаны номера выводов, к которым подключается положительный полюс источника выводов. \*\* По цепи запуска. \*\*\* По цепи сброса.

<sup>△</sup> По входу И

<sup>□</sup> По входу ИЛИ.

# Электрические параметры набора диодов 2ЛП211 (для каждого диода)

Обратный ток $I_{\text{обр}}$ не менее	2,0 мкА
$\Pi$ адение напряжения $U_{ m np}$ :	
при $I_{\rm пp}\!=\!10$ мкА не менее	0,4 B
при $I_{\rm пp}\!=\!1$ мА не более	0,7 B
Входной ток $I_{\text{вх}}$	74—2,23 мА

Примечание. Постоянное напряжение питания микросхемы не должно превышать допускаемого обратного напряжения диода  $U_{
m oбp}=10~{\rm B};$  размах напряжения при питании МС импульсным двухполярным напряжением не должен превышать  $10~{\rm B}.$ 

#### Электрические параметры микросхемы 2ЛН211

Напряжение источника питания (постоянное)*	4 B ± 10%
Мощность потребления не более	50 мВт
Выходное напряжение не менее	2,0 B
Рабочая частота	2 МГц
Коэффициент разветвления	4

<sup>\*</sup> На выводе 11.

# СЕРИИ 223 И К223

Тип логики: ЭСЛ.

Состав серий:

2ЛБ231, Қ2ЛБ231 — 4 элемента ЗИЛИ-НЕ.

2ЛБ232, К2ЛБ232—элементы 4ИЛИ/4ИЛИ-НЕ и 8ИЛИ.

2ЛБ233, Қ2ЛБ233—2 элемента ЗИЛИ/ЗИЛИ-НЕ и элемент 2ИЛИ/2ИЛИ-НЕ.

2ИЕ231, К2ИЕ231 — разряд счетчика (разряд регистра сдвига).

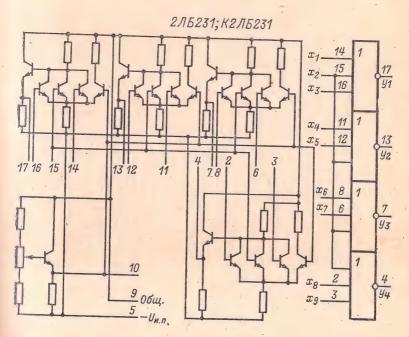
2ИД231, К2ИД231 — дешифратор.

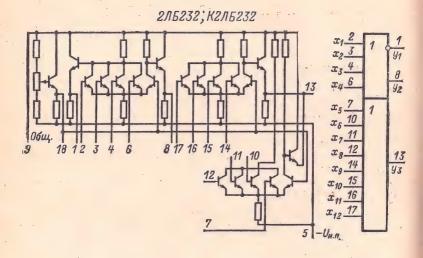
2ИЛ231, К2ИЛ231 — полусумматор.

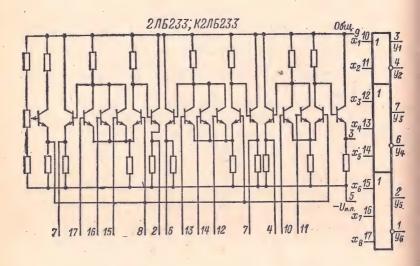
2TP231, K2TP231—2 RS-триггера.

2TK231, K2TK231—RST-триггер.

Корпус прямоугольный металлостеклянный «Вага 1Б». Выводы:  $-U_{\rm u.n}-5$ ; общий — 9. Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm u.n}=-4~{\rm B}\pm10\%$ .







Обозначение параметра	2ЛБ231, Қ2ЛБ231	<b>2</b> ЛБ23 <mark>2</mark> , К2ЛБ232	2ЛБ233, К2ЛБ233
	17		
P <sub>пот</sub> , мВт, не более	128	112	220
$U_{\mathtt{вых}}^{1}$ , В, не менее	-0,85	-0,85	-0,85
$U_{\mathrm{B}_{\mathrm{bix}}}^{0}$ , В, не более	-1,45	-1,45	-1,45
t₁,0, нс, не более*	15	15	8,0
t <sub>3Д</sub> <sup>0,1</sup> , нс, не более*	15	15	8,0
U <sub>п, ст</sub> , В, не более	0,15	0,15	0,15
K <sub>pa3</sub>	10	10	4

<sup>\*</sup> При  $C_{\rm H} = 35$  пФ.

Таблица 2-91

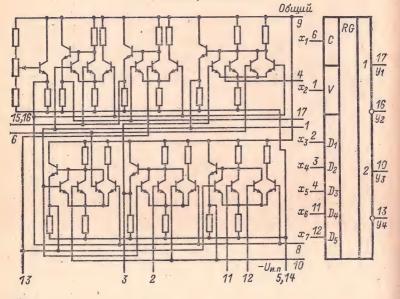
Обозначение параметра	2ИЕ231, Қ2ИЕ231	2TK231, K2TK231	2TP231, K2TP231	2ИД231 Қ2ИД231
		·		
Рпот, мВт, не более	185	300	128	171
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	0,85	0,85	-0,85	0,85
$U_{\text{вых}}^{\text{о}}$ , В, не более	-1,45	-1,45	-1,45	-1,45
<i>t</i> <sup>1,0</sup> , нс, не более	50	- 15	35	15
$t_{\rm SL}^{0,1}$ , нс, не более	35	-,	85	15
$f_{\rm BX}$ , МГц, не более	20	50*	80	_
$U_{\pi, \text{ ст}}$ , В, не более	0,15	0,15	0,15	0,15
$K_{\text{pas}}$	10	2	10	10

<sup>\*</sup> На С-входе.

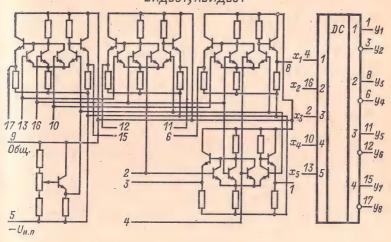
# Электрические параметры полусумматоров 2ИЛ231 и К2ИЛ231

Мощность потребления $P_{\text{пот}}$ не более	250 мВт
$oxed{H}$ апряжение $U_{ ext{вых}}^{ ext{1}}$ не менее	-0,85 B
Напряжение $U_{ ext{вых}}^{ ext{o}}$ не более	—1,45 B
Время задержки включения $t_{ m 3d}^{1,0}$ не более:	
полусуммы	20 нс
переноса	15 нс
Статическая помехоустойчивость $U_{\mathfrak{n},\mathbf{c}_{\mathfrak{T}}}$ не более	0,15 B
Қоэффициент разветвления по выходу $K_{pas}$	10

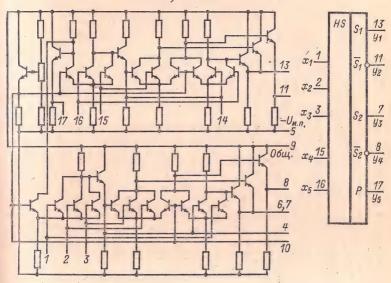
# 2NE231; K2NE231

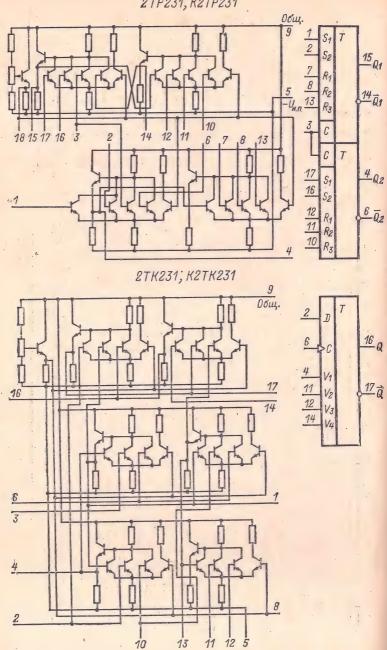


# 2ИД231; К2ИД231



## 2ИЛ231; К2ИЛ231





# СЕРИИ 229 И К229

Тип логики: ЭСЛ.

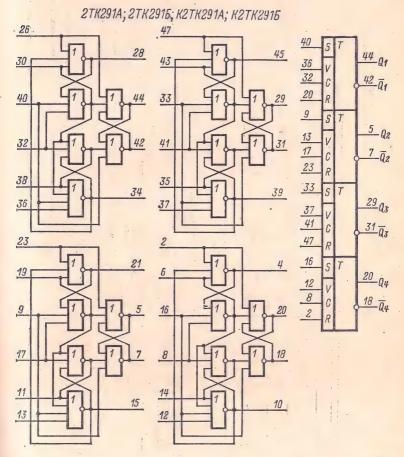
#### Состав серий:

2ТК291A, 2ТК291Б, К2ТК291A, К2ТК291Б — 4RST-триггера.

2ИД291, К2ИД291—4 полусумматора.

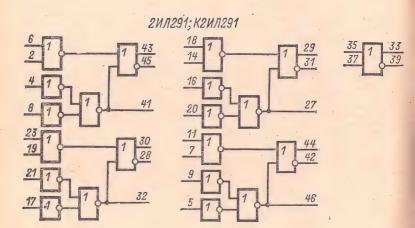
2ИД291, K2ИД291— четырехвходовый двухступенчатый дешифратор со стробированием.

2ЖЛ291, К2ЖЛ291 — многофункциональный логический элемент.

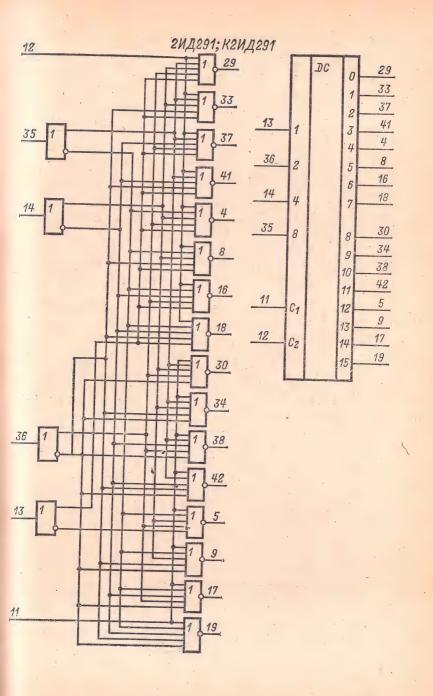


**Корпус** прямоугольный металлокерамический 421.48-1. Выводы: общие — I, 24; —  $U_{\text{и.п}}$  — 25, 48.

Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm u,n} = -5^{\circ} {\rm B} \pm 10\%$ .







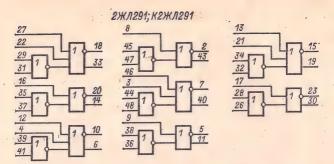


Таблица 2-92

Обозначение параметра 2TK291A, 2TK291Б, K2TK291A, K2TK291Б	2ИЛ291, Қ2ИЛ291
Р <sub>пот</sub> , Вт, не более     1,4       U¹, Вых, В     −0,7 ÷ −0,9	$ \begin{array}{c} 1,4 \\ -0.7 \div -0.9 \\ -1,47 \div -1,69 \\ 6,0 \\ 6,0 \\ -0,16 \end{array} $

## Продолжение табл. 2-92

est and a second		
Обозначение параметра	2ИД291, К2ИД291	2ЖЛ291, К2ЖЛ291
$P_{ ext{not}}$ , Вт, не более $U_{ ext{BMX}}^1$ , В $U_{ ext{BMX}}^0$ , В	$ \begin{array}{c c} 1,4 \\ -0,7 \div -0,9 \\ -1,47 \div -1,69 \end{array} $	$ \begin{array}{c c} 1,3 \\ -0,7 \div -0,9 \\ -1,47 \div -1,69 \end{array} $
$t_{\rm SH}^{1,0}$ , нс, не более* $t_{\rm SH}^{0,1}$ , нс, не более*	8,0 8,0	6,0 6,0
$f_{\rm BX}$ , МГц, не более ** $U_{\rm II,CT}$ , В, не более (при $t=25^{\circ}{\rm C}$ )	0,16	0,16
$K_{\mathrm{pas}}$	1	

<sup>\*</sup> При  $C_{\rm H} \leqslant 30$  пФ. \*• При  $C_{\rm H} < 10$  пФ; для 2ТК291Б и К2ТК291Б не более 100 МГц.

# СЕРИИ 230 И К230

Тип логики: ТТЛ.

#### Состав серий:

2ИЕ301А, 2ИЕ301Б, К2ИЕ301А, К2ИЕ301Б

2ИЕ302A, 2ИЕ302Б, К2ИЕ302A, К2ИЕ302Б

2ИЕ303A, 2ИЕ303Б, Қ2ИЕ303A, Қ2ИЕ303Б

2ИР301А, 2ИР301Б, К2ИР301А, К2ИР301Б

2ИР302А, 2ИР302Б, К2ИР302А, К2ИР302Б

2ИП301, К2ИП301

2ПК301, К2ПК301

— четырехразрядный счетчик с последовательным переносом.

— четырехразрядный реверсивный счетчик с параллельным переносом.

 четырехразрядный счетчик с параллельным переносом.

—2 четырехразрядных регистра хранения.

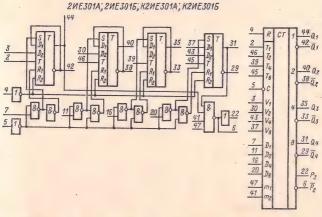
 четырехразрядный реверсивный регистр сдвига.

 четырехразрядное устройство поразрядного уравновешивания.

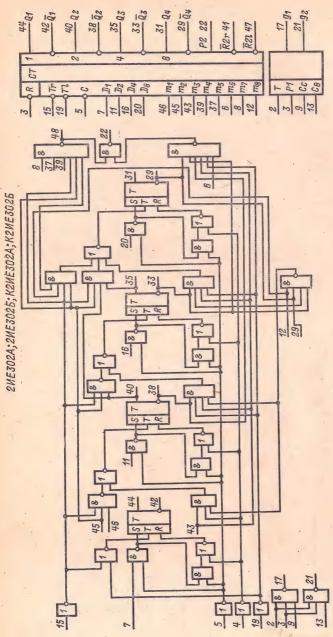
преобразователь двоичного кода в десятичный.

Корпус прямоугольный металлокерамический 421.50-1. Выводы: общие — 24, 25;  $U_{\rm и. \pi}$  — 49, 50.

Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm H, II} = 5 \, {\rm B} \pm 10\%$ .

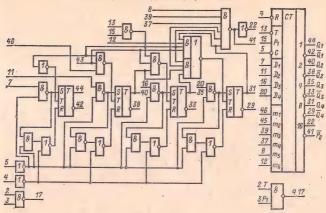


Обозначения входов и выходов: R — установка нуля;  $T_1$ ,  $T_2$ ,  $T_4$ ,  $T_8$  — входы тактовых импульсов; C — цепь разрешения записи;  $V_1$ ,  $V_2$ ,  $V_4$ ,  $V_8$  — управляющие входы разрядов;  $D_1$ ,  $D_2$ ,  $D_4$ ,  $D_8$  — входы установки разрядов;  $m_1$ ,  $m_2$  — вспомогательные входы;  $P_2$  — цепь выходного переноса;  $P_2$  — цепь выходного переноса инверсная;  $Q_1$ ,  $Q_2$ ,  $Q_3$ ,  $Q_4$  — выходы разрядов инверсные.

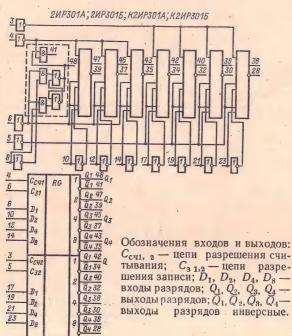


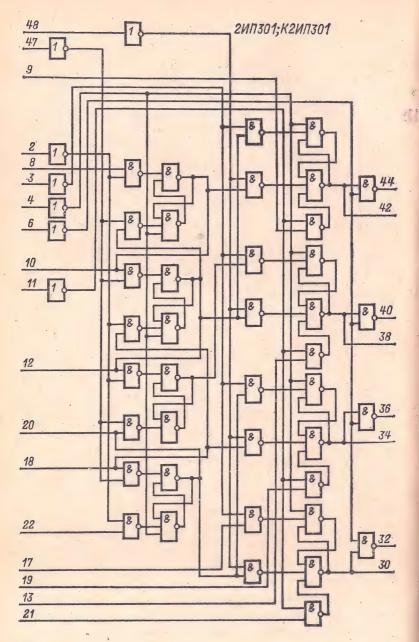
ного переноса;  $\vec{P}_{2r}$  — цепь выходного переноса сложения;  $\vec{P}_{2t}$  — цепь выходного переноса вычитания; T — вход pa3-— m<sub>8</sub> — вспомога- $\tilde{\mathbb{Q}}_4$ , — выходы разрядов инверсные;  $P_2$  — цепь выход-- вход тактового импульса сложения; T<sub>1</sub> - вход тактовотактовых импульсов,  $P_1$  — цепь переноса с предыдущего узла;  $C_{\rm c}$  — цепь разрешения сложения;  $C_{\rm B}$  — цепь 2, D4, D8 — входы разрядов; т₁ решения вычитания; g1, g2 - промежуточные выходы. тельные входы;  $Q_1, Q_2, Q_3, Q_4$ — выходы разрядов;  $\overline{Q}_1, \overline{Q}_2, \overline{Q}_3,$ Обозначения входов и выходов: R — установка нуля; Т, го импульса вычитания; С — цепь разрешения записи;

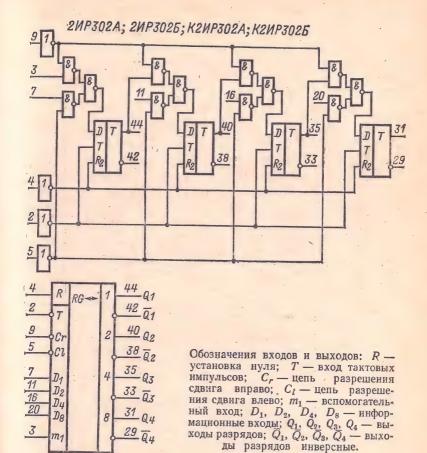
#### ENE303A; 2NE3036; K2NE303A; K2NE3036



Обозначения входов и выходов: T — вход тактовых импульсов; C — цепь разрешения записи; D — входы разрядов; R — установка нуля; S — установка единицы;  $m_1$ ,  $m_2$ ,  $m_3$ ,  $m_4$ ,  $m_5$ ,  $m_6$  — вспомогательные входы;  $P_1$  — цепь переноса с предыдущего узла;  $P_2$  — цепь выходного переноса; g — промежуточный выход.

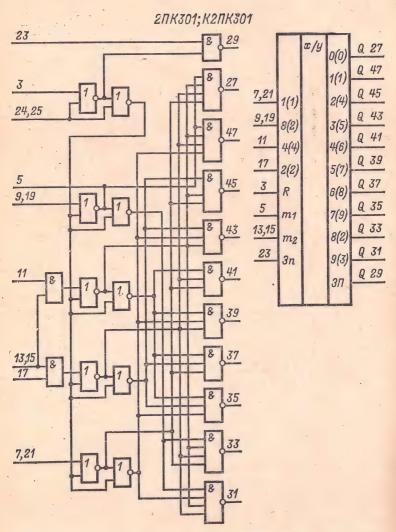






#### Электрические параметры микросхемы 2ПК301

Мощность потребления $P_{\text{пот, макс}}$ не более	0,6 Вт
Ток $I_{\rm BX}^0$ на один вход ИЛИ не более	1,6 мА
Ток $I_{\mathrm{BX}}^1$ на один вход И не более	80 мкА
Напряжение $U_{\mathrm{вых}}^{1}$ не менее	190 B
Напряжение $U^0_{ m BMX}$ не более ,	5,0 B
Максимальное коммутируемое напряжение	200 B
Максимальный коммутируемый ток	3,0 мА
Статическая помехоустойчивость $U_{\mathfrak{n},  \mathrm{cr}}$ не менее	0,3 B



Обозначения входов и выходов: R — цепь гашения; 3n,  $3\Pi$  — вход и выход запятой;  $m_1$ ,  $m_2$  — вспомогательные входы.

					X	
Обозначение параметра	2ME301A, 2ME301B, K2ME301A, K2ME301B	2ME302A, 2ME302B, K2ME302A, K2ME302B	2UE303A, 2UE303B, K2UE303A, K2UE303B	2MP301A, 2MP301B, K2MP301A, K2MP301B	2MP302A, 2MP302B, K2MP302A, K2MP302B	2ИПЗ01, К2ИПЗ01
Рпот, Вт. не более	1,2	1,4	1,3	1,7	1,0	1,5
Іпот, мА, не более	145	180	150	240	140	200
Гок $I_{\rm Bx}^0$ на один вход ИЛИ, мА, не более	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6
Ток $I_{\rm Bx}^1$ на один вход $II$ , мк $A$ , не более	08	08	08	80	80	08
<i>U</i> <sub>вых</sub> , В, не менее	2,3	2,3	2,3	2,3	2,3	2,3
<i>U</i> <sup>0</sup> <sub>вых</sub> , В, не более	0,35	0,35	0,35	0,35	0,35	0,35
fуст, МГц, не более	2,5	2,5	2,5	2,5 (2MP301A, K2MP301A) 4,0 (2MP301B, K2MP301B)		5,0
f <sub>сч</sub> , МГц, не более	5 (2NE301A, K2NE301A) 10 (2NE301B, K2NE301B)	5 (2ME302A, K2ME302A) 8 (2ME302B, 2ME302B)	5 (2ME303A, K2ME303A) 8 (2ME303B, 2ME303B)	10		10

	2ИПЗ01, К2ИПЗ01	3,0 15,5,(32, 36, 40, 44) 12,4 (30, 34, 38, 42) 10,85 (10) 9,3 (20) 7,75 (12, 18)	000000000000000000000000000000000000000
and the second second	2MP302A, 2MP302B, K2MP302A, K2MP302B	0,625 (2MP302A, K2MP302A) (2MP302B, K2MP302B, K2MP302B, 0,3 13,95 (29, 31,33,38, 12,4 (35, 12,4 (35, 20,44)	7
	2MP301A, 2MP301B, K2MP301A, K2MP301B	0,3 25,5 (28, 36, 36, 37, 39, 41, 42, 45, 45, 47, 48, 47, 48, 48, 48, 48, 48, 48, 48, 48, 48, 48	
	2NE303A, 2NE303B, K2NE303A, K2NE303B	0,3 15,5 (17, 22) 18 13,95 (41) 12,4 (29, 33, 38, 42, 44) 10,85 (35) 9,3 (31, 40)	
	2ИЕ302А, 2ИЕ302Б, Қ2ИЕ302А, Қ2ИЕ302Б	0,3 15,5 (22) 13,9 (6, 29, 13,95 (41, 35, 40) 12,4 (31, 33, 12,4 (42, 44) 38, 42, 44) 10,85 (35) 9,3 (29, 31, 40) 1,75 (38) 6,2 (38)	
	2ME301A, 2ME301B, K2ME301A, K2ME301B	0,3 15,5 (22) 13,9 (6, 29, 35, 40) 12,4 (31, 33, 38, 42, 44)	
	Обозначение параметра	f <sub>сдв</sub> , МГц, не более $U_{\rm Li}$ , ст. В, не более $I_{\rm Bhix}$ , мА, не более	

Обозначения: f<sub>сч</sub> — частота счета; f<sub>сдв</sub> — частота сдвига; f<sub>уст</sub> — частота установки; цифрами в скобках обозначены номера выводов, через которые допускаются указанные значения выходных токов.

# СЕРИЯ 231

Тип логики: РТЛ.

#### Состав серии;

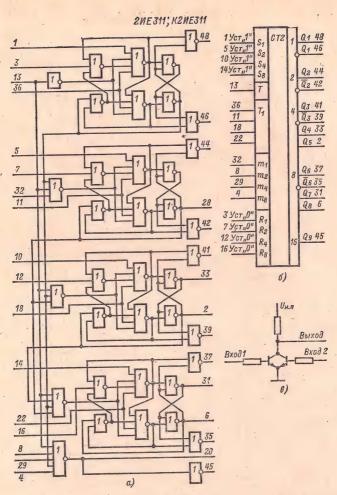
2ИЕЗ11 - счетчик по модулю 6, 10, 16.

Корпус прямоугольный металлокерамический 421.48-1. Выводы:  $+ U_{\text{и. п}} = 23, 24;$  общие -25, 26.

# Электрические параметры счетчика 2ИЕ311

Напряжение источника питания $U_{u.n}$	+4 B ±10%
Мощность потребления $P_{\text{пот}}$ не более	35 мВт
Ток потребления $I_{\text{пот}}$ не более	7,7 мА
Напряжение $U^{0}_{ m BMX}$ не более	0,2 B
Выходной ток на выводах 48, 46, 44, 42, 41, 39, 37, 35, 45 не менее *	100 мкА
Входной ток **:	No. 1
на выводах 1, 3, 5, 7, 10, 12, 14, 16 не менее	6 мкА
на выводах 11, 18, 22, 36 не менее	12 мкА
на выводе 13 не менее	30 мкА
. Частота счетных импульсов не более ***	300 кГц
Максимально допускаемое напряжение помех:	
на открывание	250 мВ
на запирание	40 мВ
Время задержки включения $t_{ m 3d}^{1,0}$ не более	1600 нс
Время задержки выключения $t_{ ext{3d}}^{0.1}$ не более	2200 нс
Коэффициент разветвления по выходу $K_{\mathrm{pas}}$	4

<sup>\*</sup> При  $U_{\rm BbIX} = 1.05$  В. \*\* При  $U_{\rm BX} = 0.78$  В. \*\*\* При  $U_{\rm BX}$ ,  $A \leqslant 1.5$  В.



Обоз начения входов и выходов;  $S_1$ ,  $S_2$ ,  $S_4$ ,  $S_8$  — установка единицы I, II, III, IV разрядов;  $R_1$ ,  $R_2$ ,  $R_4$ ,  $R_8$  — установка нуля I, II, III, IV разрядов; T — счетный вход 1;  $T_1$  — счетный вход 2;  $m_1$ ,  $m_2$ ,  $m_4$ ,  $m_8$  — вспомогательные входы I, II, III, IV разрядов; 2, 33 — дополнительные выходы IV разряда.

Для реализации схем счетчиков необходимо осуществить следую-

щие внешние коммутации:

а — для счетчика по модулю 6 соединить выводы: 32 с 33, 2 с 4, 18 с 20, 29 с 30, 8 с 9, 22 с 21, 11 с 9, 36 с 34; 6 — для счетчика по модулю 10 соединить выводы: 18 с 19, 32 с 31, 4 с 6, 20 с 22, 29 с 30, 8 с 9, 11 с 9, 36 с 34; в — для счетчика по модулю 16 соединить выводы: 28 с 29, 6 с 8, 2 с 4, 22 с 21, 18 с 19, 32 с 30, 11 с 9, 36 с 34;

## **СЕРИЯ 240**

Тип логики: ДТЛ.

#### Состав серии:

2ЛБ401A — 2ЛБ401B — 9 элементов И-HE.

2ЛБ402 — 8 элементов И-НЕ с повышенным коэффициентом разветвления.

2ЛБ403A - 2ЛБ403B - 12 элементов И-НЕ (без коллекторных резисторов).

2ЛБ404A — 2ЛБ404B — 13 элементов И-HE.

2ЛБ405 — 13 элементов И-НЕ с диодными выходами.

2ЛБ406A — 2ЛБ406B — 8 элементов И-HE.

2ИР401А, 2ИР401Б — регистр на 4 двоичных разряда.

2ИР402A, 2ИР402Б — регистр хранения на 8 разрядов с контролем нулевого состояния.

2ИР403А, 2ИР403Б — регистр сдвига реверсивный на 3 разряда.

2ИЛ401Б, 2ИЛ401В — полусумматор на 8 разрядов.

2ИС401А, 2ИС401Б — сумматор на 2 двоичных разряда.

2ИЕ401А, 2ИЕ401Б — счетчик реверсивный на 2 разряда.

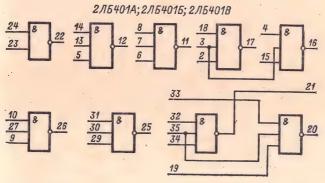
-12 расширителей по входу U.

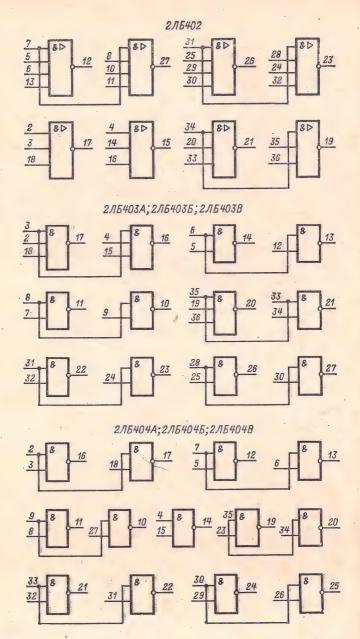
Корпус прямоугольный металлостеклянный 155.36-1. Выводы  $+U_{\rm H,\ H1}-28;\ +U_{\rm H,\ H2}-38*.$ 

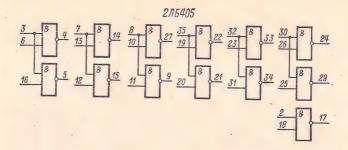
Напряжения питания микросхем:

$$U_{\text{M. }\Pi1} = +5 \text{ B } \pm 10\%;$$
  
 $U_{\text{M. }\Pi2} = +3 \text{ B } \pm 10\%.$ 

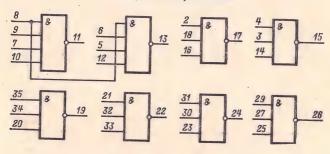
<sup>\*</sup> Кроме микросхем 2ЛБ402 и 2ЛБ403A — 2ЛБ403В.

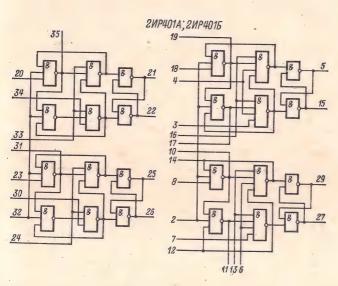






## 2ЛБ406А; 2ЛБ406Б; 2ЛБ406В

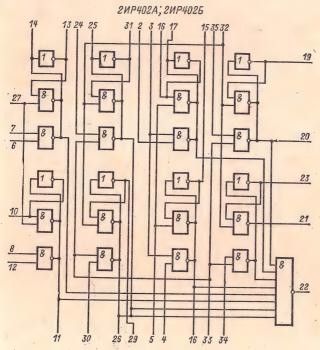


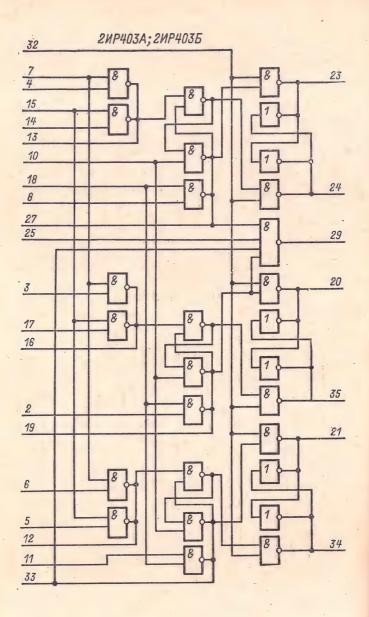


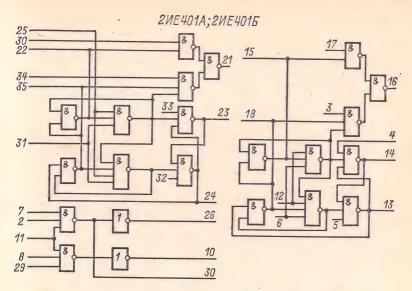
• При С<sub>н</sub> = 30 пФ.

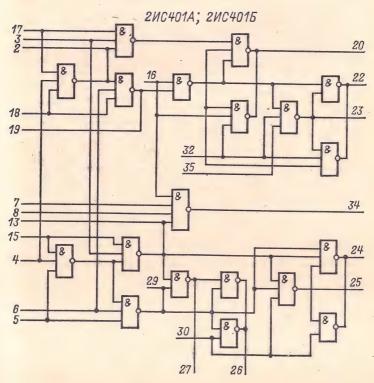
Обозначение параметра	2MP401A	2MP401B	2MP402A	2MP402B	2MP403A	2MP403B
$P_{ m pac}$ , м $B$ т, не более	420	.420	380	380	430	430
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В. не более	0,62	0,55	0,62	0,55	0,62	0,55
$t_{\rm 3Д, \ CҶ}$ , нс, не более	225	225	_	-		-
t <sub>зд. пер</sub> , нс, не более	300	300	-		_	
<i>t</i> <sup>0</sup> <sub>3д. уст</sub> , нс, не более *	_	_	90	90	250	250
t <sub>зд. к</sub> , нс, не более *	_	-	150	150	170	170
Uп. ст, В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
Kpas	5	3	5	3	5	3

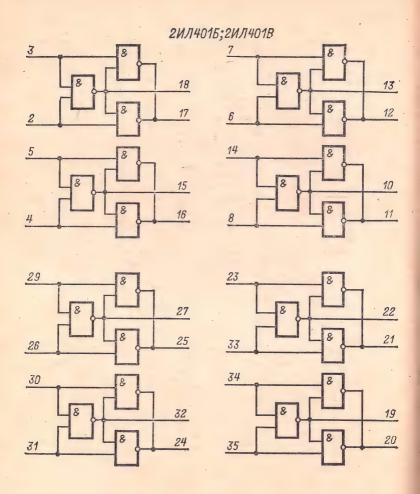
Примечание.  $t_{\rm 3J,\ CQ}$  — время задержки счета;  $t_{\rm 3J,\ nep}$  — время за-держки переноса,  $t_{\rm 3J,\ YCT}^0$  — время задержки установки в состоянии логического нуля;  $t_{\rm 3J,\ K}$  — время задержки записи кода; все эти параметры измечряются при  $C_{\rm H}=30\,$  пф.











## Электрические параметры микросхемы 2ЛП401

Прямое падение напряжения на диоде $U_{\mathrm{пр}}$ не более	0,95 B
Обратный ток диода $I_{\mathrm{oбp}}$ не более	1,0 мкА
Емкость диода $C_{\pi}$ не более	5,0 пФ
Прямой ток $I_{\rm пр}$ не более	20 мА
Время восстановления $t_{\mathtt{вос}}$ не более	5,0 нс
296	

#### 2ЛП401

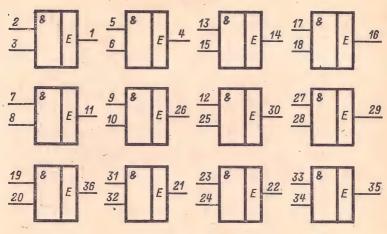


Таблица 2-96

	1			
Обозначение параметра	2ИС401А	2ИС401Б	2ИЕ401А	2ИЕ401Б
Ррас, мВт, не более	300	300		1
$U_{\text{BMX}}^1$ , B, не менее	2,5	2,5	2,5	2,5
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более	0,55	0,62	0,48	0,62
$t_{\text{эд} \Sigma}$ , нс, не более:			1	
I разряд	250	250	Burne	
II разряд	340	340	-	-
t <sub>эд, п∑</sub> , нс, не более *	250	250		'
t <sub>зд, п</sub> , нс, не более *	-	_	215	215
t <sub>ад, сч</sub> , нс, не более *	_	<u>,</u>	165	165
Время задержки распростра-	_	_	160	160
нения информации в управляющих цепях, нс, не более *				
U <sub>п, ст</sub> , В, не более	0,4	0,4	0,4	0,4
K <sub>pas</sub>	6	4	6	4

<sup>\*</sup> При  $C_{_{\mathrm{H}}} = 30$  пФ.

## СЕРИИ 243 И К243

Тип логики: ТТЛ. Состав серий:

2ЛБ431, Қ2ЛБ431 — элемент 6И-НЕ. 2ЛБ432, Қ2ЛБ432 — 2 элемента 3И-НЕ.

2ЛБ433, К2ЛБ433— элемент ЗИ-НЕ и трехвходовый расширитель по ИЛИ.

2ЛБ434, Қ2ЛБ434—2 элемента 2И-НЕ и двухвходовый расширитель по ИЛИ.

2ЛБ435, Қ2ЛБ435— элемент 2И-НЕ и 2 двухвходовых расширителя по ИЛИ.

2ЛБ436, Қ2ЛБ436 — элемент 3И-НЕ с повышенным коэффициентом разветвления.

2ЛН431, Қ2ЛН431—5 элементов НЕ с открытым коллекторным выходом.

2ЛН432, К2ЛН432—5 элементов НЕ. 2ЛН433, К2ЛН433—3 элемента НЕ. 2ЯП431, К2ЯП431—элемент памяти.

2УП431, Қ2УП431 — усилитель магистральный. 2УП432 — 2 усилителя индикации

2УИ431 — усилитель воспроизведения с магнитной пленки.
 2УИ432 — входной каскад усилителя считывания сигналов с магнитной пленки.

2УИ433 — 2 оконечных каскада усилителя считывания сигналов с магнитной пленки.

2ЛИ431 — логический элемент с порогом переключения 4, имеющий два входа с весом 2 и три входа с весом 1.

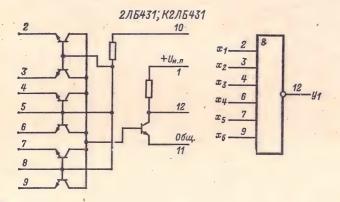
2ЛИ432 — логический элемент с порогом переключения 3, имеющий четыре входа с весом 1.

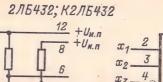
2ЛП431 — 2 трехвходовых расширителя логических возможностей пороговых элементов.

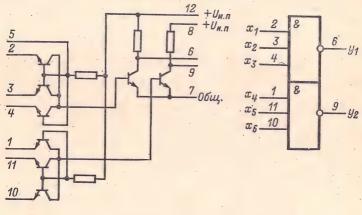
2HT431, 2HT432, 2HT433

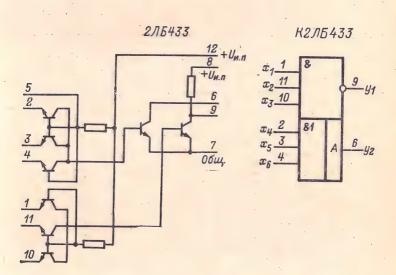
- набор транзисторов структуры n-p-n.

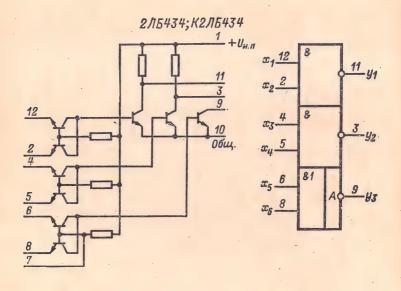
Корпус прямоугольный металлополимерный «Тропа».

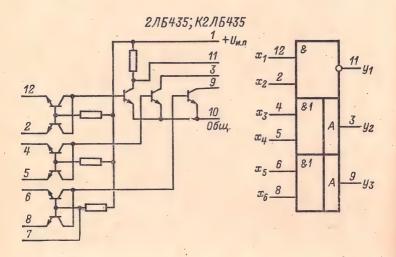












# 2ЛБ436;К2ЛБ436

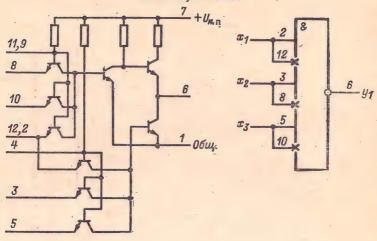


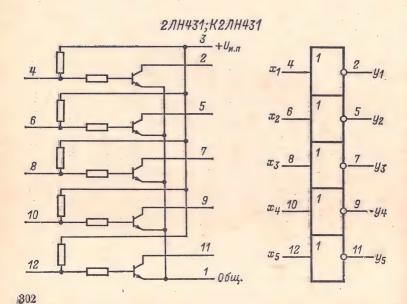
Таблица 2-97

Обозначение параметра	2ЛБ431, Қ2ЛБ431	2ЛБ432, Қ2ЛБ432	2.7.5433, K2.7.5433	2ЛБ434, Қ2ЛБ434	2ЛБ435, Қ2ЛБ435	2ЛБ436, Қ2ЛБ436
<i>U</i> <sub>и. п</sub> , В*	3,0 (10, 1)	3,0 (8, 12)	3,0 (12, 8)	3,0	3,0 (1)	4,0 (7)
Рпот, макс, мВт	19,1	40	24,0	43,0	28,6	33,0
Рпот, ср, мВт	11,0	22	15,0	25,6	18,5	20,0
$U_{\text{вых}}^{1}$ , В, не менее	2,3	2,3	2,3	2,3	2,3	2,6
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более	0,25	0,25	0,25	0,25	0,25	0,25
$t_{\rm 3Д}$ , p, cp, нс, не более	10	10	. 10	10	10	- 10
$U_{\text{п. ст}}$ , В, не более	0,25	0,25	0,25	0,25	0,25	0,25
Kon	6	3	3	2	2	3
К <sub>раз</sub> для микросхем- нагрузок: 2ЛБ431, 2ЛБ432, 2ЛБ433, 2ЛБ434, 2ЛБ435	6	6	6	6	6	16
2ЛБ436, 2ЛН431, 2ЛН432	4	4	4	4	4	7

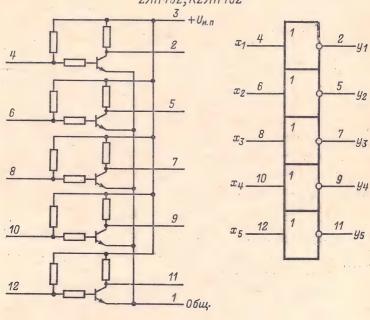
<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm 10\%$ ; в скобках указаны номера выводов, на которые включается положительный полюс источника питания.

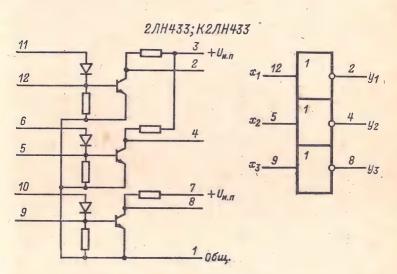
Обозначение параметра	2ЛН431, Қ2ЛН431	2ЛН432, Қ2ЛН432
U <sub>и. п</sub> , В *	3,0	3,0
Рпот. макс, мВт	25,0	65,0
Рпот. ср. мВт	23,6	46,1
$U_{\rm вых}^{\rm I}$ , В, не менее	2,3	2,3
$U_{\text{вых}}^{0}$ , В, не более	0,25	0,25
t <sub>зд. р. ср</sub> , нс, не более	10,0	10,0
$U_{\text{п. ст}}$ , В, не менее	0,25	0,25
K <sub>pa3</sub>	10 ***	6 ** 7 ***

\* Допускаемое отклонение ±10%; положительный полюс включается на вывод 3.
\*\* Число микросхем 2ЛБ431, 2ЛБ432, 2ЛБ433, 2ЛБ434, 2ЛБ435, 2ЛБ436.
\*\*\* Число микросхем 2ЛН431, 2ЛЬ432.



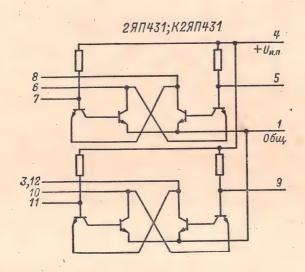
## 2ЛН432;К2ЛН432

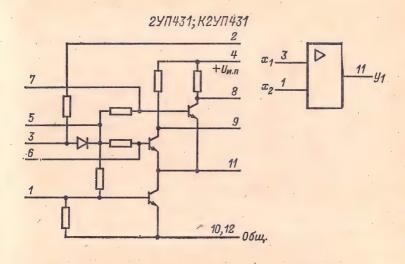


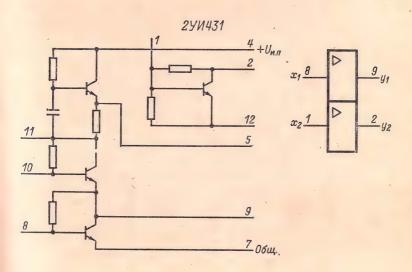


Обозначение параметра	2ЛН433, Қ2ЛН433	2ЯП431, К2ЯП431	2УП431, К2УП431
U <sub>и. п</sub> , В *  U <sub>и. п2</sub> , В *  Р <sub>пот. макс</sub> , мВт  U <sup>1</sup> <sub>вых</sub> , В, не менее  U <sup>0</sup> <sub>вых</sub> , В, не более  t <sub>зд. р. ср</sub> , нс, не более  U <sub>п. ст</sub> , В, не более  f <sub>вх</sub> , МГц, не более  K <sub>раз</sub> для микросхем-нагрузок: 2ЛБ431, 2ЛБ432, 2ЛБ433, 2ЛБ434,	+3,0 (3, 7)  - 50 2,3 0,25 10 0,5 - 6		+4,0 (4) +6,0 (2) 65 2,1 0,25 20 0,25 —
2ЛБ435 2ЛН431, 2ЛН432 2ЛБ436	4 4	4 4	3 3

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm 10\%$ ; в скобках указаны номера выводов, на которые включается положительный полюс источника питания.





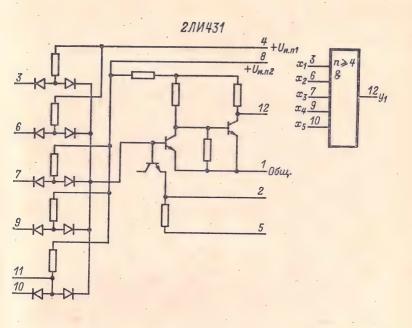


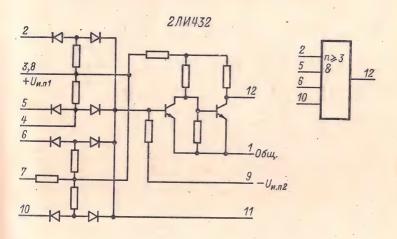
Обозначение параметра	2ЛИ431	2ЛИ432	2VH431	2 V M 4 3 2	2VM433	2УП432	2ЛП431
U <sub>B, II</sub> , B*	6,0	0,0	6,0	4,0	4,0	3,0	6,0
Ua. 112, B	-3,0	-3,0	1	1	0,9—	1	1
<i>U</i> <sub>п, ст</sub> , В, не менее	0,27	0,27	1	Ì	1	1	1
Рпот, макс. мВт	70	61,6	45	14	80	10	30
<i>t</i> зд. р. ср. нс, не более	15	75	20	20□	200	1	1
<i>U</i> <sub>вых</sub> , В, не менее	2,3	2,3	1	İ		1	ı
U⁰вых, В, не более	0,25	0,25	0,25	0,2	0,25	1,4	1
<i>U</i> вых. А, В, не менее	1		1,0**	**90,0	1,2	1	1
/1x, мА, не солее	1	i	1	1	1	0,12	.1.
/bx, MA ***	0,62—0,73	0,62—0,73	1	ĺ	1		0,62-0,73
	1,24—1,45, (9, 10)	0,72—0,81 (7, 10)	1		1;	1.	1,85-2,2 $(4,12)$
Kpas	9	9	-				63

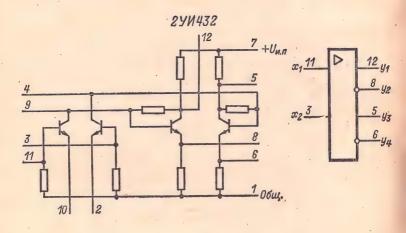
\* Допускаемое отклонение ±2%. \*\* Для микросхемы 2УИ432 указано максимальное значение амплитуды выходного напряжения при воздействии синфазной помежи.

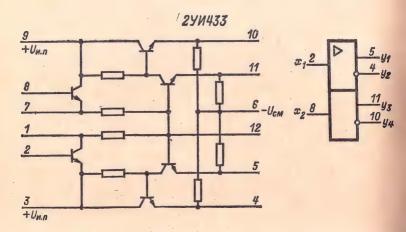
🗆 Задержка распространения по отношению к фронту входного сигнала.

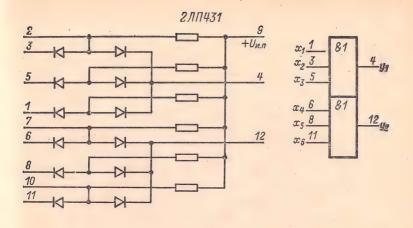
306











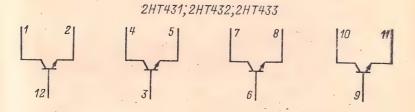


Таблица 2-101

Обозначение параметра *	2HT431	2HT432	2HT433
$I_{\rm KB0}$ , мкА, не более** $U_{\rm K9,  Hac}$ , В, не более $h_{219}$ $t_{\rm pac}$ , нс, не более	0,5 0,27 30—90 15	0,5 0,27 60—150 15	0,5 0,27 70—280

<sup>\*</sup> ГОСТ 20003-74. \*\* При U<sub>KB</sub> = 7 В.

## **СЕРИЯ 263**

#### Состав серии:

2УИ631 — усилитель-приемник сигналов с кабельной магистрали.

2ПМ631 — формирователь импульсов из логического перепада.

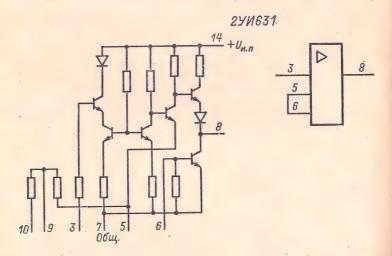
2КТ631 — формирователь втекающего тока.

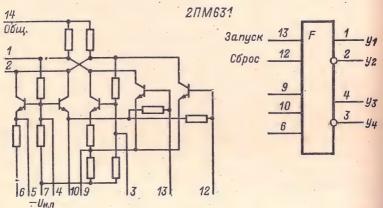
2ГФ631 — генератор прямоугольных импульсов\*.

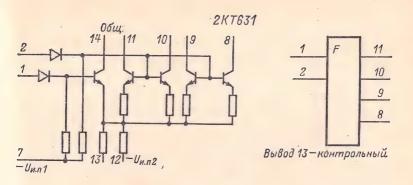
2ПН631 — 2 преобразователя уровней напряжения.

\* Генератор предназначен для работы на преобразователь 2ПН631.

Корпус прямоугольный металлостеклянный 151.15-5.







·Таблица 2-102

Обозначение параметра	2УИ631	2ПМ631	2ГФ631
$U_{\rm H. \ II}, \ {\rm B}^{\triangle}$ $P_{\rm пот}, \ {\rm MBT}, \ {\rm He} \ {\rm болеe} * t_{\rm 3Д}^{\rm 1.0}, \ {\rm Hc}, \ {\rm He} \ {\rm болеe} * t_{\rm 3Д}^{\rm 0.1}, \ {\rm Hc}, \ {\rm He} \ {\rm болеe} * U_{\rm Bx}, \ {\rm B}. \ {\rm He} \ {\rm MeHee}$ $U_{\rm Bhx}, \ {\rm B}$ $\triangle \ l_{\rm H}, \ {\rm MKC} ***$	$ 5,0 \pm 10\% \\ (14) \\ 65 \\ 40 \\ 25 \\ 0,7-1,7 \\ 0,4-2,4 \\ - $	-5,0 ± 10% (7) 90 12 10 0,5 -1,5 ÷ -2,2 0,1-1,0	(7) 50 10 15

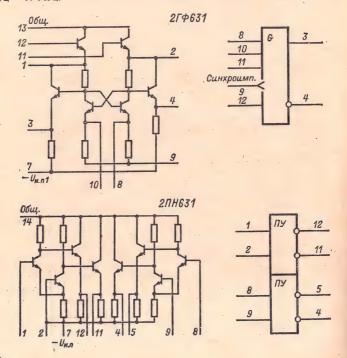
△ В скобках указаны номера выводов.

<sup>\*</sup> При  $C_{\rm H}=10$  пФ. \*\* Амплитудное значение. \*\*\* Диапазон длительности формируемых сигналов.

$U_{\text{N. n1}}$ , B* $-5.0 \pm 10\%$ (7) $-5.0 \pm 10\%$ (7) $U_{\text{N. n2}}$ , B* $-12.6 \pm 10\%$ (12) $-1.6 \pm -1.05$ $-1.6 \pm -2.2$	Обозначение параметра	2KT631	2ПН631
$U_{\rm Bbix}^0$ , В $0-0,1$ $-0,6 \div -0,85$ $I_{\rm Bbix}$ , мА, не менее $0,7$ $10 **$ $10 **$ $10 **$ $U_{\rm Bbix}$ , мГц, не более $0,4$ $U_{\rm Bbix}$ , А, В, не менее $0,7$ $0,7$ $0,7$ $0,7$ $0,9$	$U_{\rm H.\ H2}, \ {\rm B*}$ $U_{\rm Bid}^1, \ {\rm B}$ $U_{\rm Bid}^0, \ {\rm B}$ $I_{\rm Bid}, \ {\rm MA}, \ {\rm He}$ менее $t_{\rm 3J}, \ {\rm p.\ cp}, \ {\rm Hc}, \ {\rm He}$ более $t_{\rm BJ}, \ {\rm ML}, \ {\rm He}$ менее	$ \begin{array}{c} -12.6 \pm 10\% \text{ (12)} \\ -0.4 \div -1.05 \\ 0-0.1 \\ 0.7 \\ 10 \\ 25 \\ 0.4 \\ 2 (2\Gamma\Phi631) \end{array} $	<b>-</b> 0,6 <b>÷</b> −0,85

\* Допускаемое отклонение  $\pm$  10%; в скобках указаны номера выводов. \* При  $C_{\rm H}=10$  пФ.

\*\*\* Максимальная частота входного сигнала формирователя; микросхему 2КТ631 можно использовать для генерирования колебаний с частотами 1 кГц — 40 МГц.



#### РАЗДЕЛ ТРЕТИЙ

# СПРАВОЧНЫЕ ДАННЫЕ АНАЛОГОВЫХ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

В настоящем разделе приводятся численные значения электрических параметров, электрические принципиальные схемы и схемы включения аналоговых интегральных микросхем, выпускаемых отечественной электронной промышленностью. На схеме включения, как правило, изображены только те выводы, элементы, их соединения, которые необходимы при измерении электрических параметров. Если нет указания, что значения параметров сохраняются во всем диапазоне рабочих температур, установленном для микросхем данной серии, эти параметры соответствуют нормальной температуре окружающей среды.

# СЕРИИ 101 И К101

Состав серий:

1KT011A — 1KT011Г, K1KT011A — K1KT011Г — прерыватель

Корпус круглый металлостеклянный 301.8-2.

# 1KT011A-1KT011F; K1KT011A-K1KT011F 3 2 4enb ynpa8nehus 8 5 7

Обозначение параметра	1KT011A	1KT011B	1KT011B	IKTOIIL	KIKT011A KIKT011B KIKT011B	KIKTOIIB	KIKT011B	KIKTOIIF
					,			-
<i>U</i> ээ, макс, В∗	6,3	6,3	3,0	3,0	ල්ප	6,3	3,0	3,0
$U_{ m B3,\ Makc},\ ^{ m B}$	6,5	6,5	က်	3,5	1	ı	1	1
<i>U</i> КБ, макс, В**	3,5	3,5	3,5	3,5	ı	-		١
$I_{ m K,\ макс},\ I_{ m \Theta,\ макc},\ { m MA}$	10	10	10	10	1	1.	1	1
U <sub>КБ, пр</sub> , В	6,0—9,0	6'0-9'0	6,0—9,0	6'0-9'0	1	1	ı	l
UBEIX, OCT, MKB	20	150	20	150	100	300	100	300
<i>R</i> <sub>ЭЭ</sub> , Ом, не более***	100.	100	100	100	120	120	120	120
Іут, вых, нА, не более	10	10	10	01/	40	40	40	40

\* Максимально допускаемое напряжение между эмиттерами. \*\* Во всем диапазоне температур. \*\*\* Сопротивление открытого ключа (между эмиттерами).

## СЕРИЯ К118

#### Состав серии:

К1УС181А — К1УС181Д — усилитель двухкаскадный.

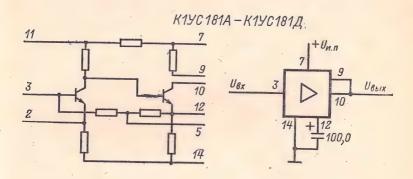
К1УС182 (А, Б, В) — усилитель каскодный.

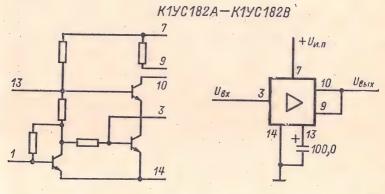
К1УТ181 (А, Б, В) — однокаскадный дифференциальный УПТ.

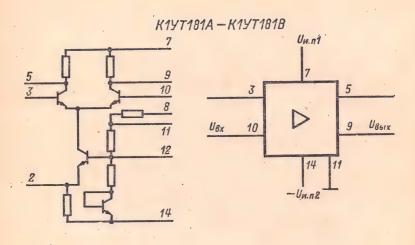
К1УБ181А — К1УБ181Г — видеоусилитель.

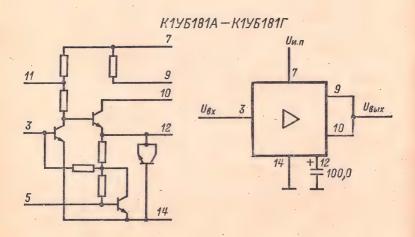
К1ТШ181А-К1ТШ181Д-триггер Шмитта.

Корпус прямоугольный пластмассовый 201.14-1.



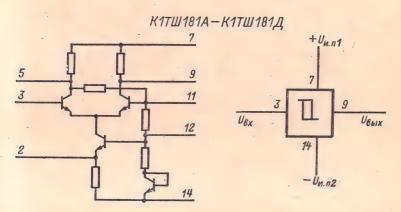






Тип микросхемы	<i>U</i> *, п,		е менее	<i>U</i> <sub>вых</sub> , В, не	R <sub>вых</sub> , кОм	U***,	<i>R</i> <sub>вх</sub> , ком,
	В	12 кГц	5 МГц	менее**	кОм	В, не более	не ме-
K1VC181A	+6,3	250	30	1.0	1.2.20	1.0	
I(10 CIOIA	70,0	200	30	1,0	1,2—3,0	1,2	2,0
К1УС181Б	+6,3	400	30	0,5	1,2-3,0	1,2	2,0
К1УС181В	+12,6	350	50	2,2	1,2-3,0	1,2	2,0
К1УС181Г	+12,6	500	50	1,8	1,2-3,0	1,2	2,0
К1УС181Д	+12,6	800	50	1,8	1,2-3,0	1,2	_
К1УБ181А	+6,3	900	_	′ —		_	
К1УБ181Б	+6,3	1300			_		_
К1УБ181В	+12,6	1500			<u> </u>	_	_
<b>К</b> 1УБ181Г	+12,6	2000	_	_	_	_	_
					**		

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. 
\*\* При  $K_{\Gamma} = 5\%$ . 
\*\*\* Постоянное и переменное.



					K1YT181	
Обозначение параметра	K19C182A	K1VC182B	KIVC182B	A	Ю	В
Ua. 11, B*	+4,0	+6,3	+6,3	+4,0	+6,3	+6,3
Uu. 119, B*	1	ı	1	-4,0	-6,3	6,3
Rehx, KOM	1,2—3,0	1,2—3,0	1,2—3,0	3-7,0	3-7,0	3-7,0
<i>R</i> <sub>вх</sub> , кОм, не менее	1,0	1,0	1,0	6,0	3,0	0,0
UBX, MAKC, MB	100	100	20	1	1	1
Івх. мкА, не более	1	atamera	1	10	10	20
△IBX, MKA	,1	. 1	1	+ 2,0	+ 2,0	7 4,0
Ucch. BX; B	1	١	1	+ 2,0	+ 3,0	+ 3,0
URY, B	. 1	1	1	-2:+1,0	-3++1,0	-3++1,0
К., т, не менее **	15	25	40	15	22	,22
Ку, U, менее ***	l	İ	1	5,0	8,0	8,0

\* Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* На частоте f = 12 кГц. \*\*\* На частоте f = 5 МГц.

			2		1
Обозначен ие параметра	K1TIII181A	ҚІТШІ81Б	KITM181B	КІТШІ8ІГ	К1ТШ181Д
		٠			
U <sub>n. 11</sub> , B*	+3,0	+4,0	+4,0	+6,3	+6,3
Un. n2 B*	-3,0	-4,0	4,0	6,3	6,3
<i>I</i> вх, мкА, не более	50	40	20	40	20
Ucp6, B	0-0,35	0-0,35	0-0,35	0-0,4	00,4
Uoin, B	0 0,35	0 0,35	0 0,35	0.0-0,7	7,00,7
Uвых, мин, В	-0,4 + +0,9	-0,4 -+ 0,9	-0,4 -+ 0,9	$-0,4 \div +1,2$	-0,4++1,2
UBBIX, MAKC, B	+2,75 + +3,05	+3,75 + 4,05	+3,75 +4,05 +6,0 +6,35	+6,0++6,35	+6,0++6,35

\* Допускаемое отклонение + 10%.

## СЕРИИ 119 И К119

#### Состав серий:

1YC191, K1YC191 усилитель НЧ входной. 1YC192, K1YC192 усилитель НЧ. 1УТ191, K1УТ191 1УБ191, K1УБ191 1УЭ191, K1УЭ191 - усилитель постоянного тока видеоусилитель. — эмиттерный повторитель. 1ГФ191, К1ГФ191 - элемент блокинг-генератора ждуще-

1ПП191, К1ПП191

 мост диодный. 1MA191 (A, B), K1MA191 регулирующий элемент АРУ. 

1ГФ192А — 1ГФ192В, К1ГФ192 — мультивибратор с самовозбуждением.

1ТШ191, К1ТШ191 (А, Б)

триггер Шмитта чувствительный.

Корпус прямоугольный металлостеклянный 401.14-4.

Таблица 3-5

Обозначение параметра	1 VC191	KYC191	1 yC192
$U_{\text{и. n1}}$ , $B^*$ $U_{\text{и. n2}}$ , $B^*$ $I_{\text{пот1}}$ , мА, не более $I_{\text{пот2}}$ , мА, не более $K_{\text{y. }U}^{**}$ $U_{\text{вх}}$ , $B^{\triangle}$ , не более $R_{\text{вх}}$ , кОм, не менее $U_{\text{вых}}$ , $B$ , не менее ***	$   \begin{array}{r}     +6.3 \\     -6.3 \\     1.2 \\     1.2 \\     3.2 \pm 20\% \\     0.3 \\     5.0 \\     0.75   \end{array} $	+6,3 -6,3 2,0 2,0 2,0—5,0 0,5 4,0 0,70	+6,3 -6,3 2,5 2,5 10 ± 20% 0,5 - 0,80

#### Продолжение табл. 3-5

,			
Обозначение параметра	K17C192	1 VT 191	K171191
$U_{\rm И. \ III}, \ B^*$ $U_{\rm II. \ II2}, \ B^*$ $I_{\rm IIOTI}, \ MA$ , не более $I_{\rm IIOT2}, \ MA$ , не более $K_{\rm y, \ U}^{**}$ $U_{\rm BX}, \ B^{\triangle}$ , не более $R_{\rm BX}, \ {\rm KOM}, \ {\rm He} \ {\rm MeHee}$ $U_{\rm BMX}, \ B$ , не менее ***	+6,3 -6,3 2,5 2,5 10 ± 30% 1,0 -0,70	+6,3 -6,3 1,8 1,8 4,2 ± 25% 0,3 5,0 0,70	+6,3 -6,3 2,5 2,5 2—5 0,5 4,0 0,70

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* На частоте 10 кГи. \*\* При  $K_{\Gamma} \leqslant 10\%$ .

<sup>△</sup> Действующее значение.

Обозначение параметра	172191	K17E191
U <sub>в. п</sub> , В*	+6,3	+6,3
I <sub>пот</sub> , мА, не более	6,0	6,0
K <sub>y, U</sub> **	≥5	410
U <sub>BX. A</sub> . B	0,1—1,0	0,1-1,0
H, BX, MKC	0,3—500	0,3-500
U <sub>вых, А</sub> , В, не менее	3,0	<b>2,0</b>

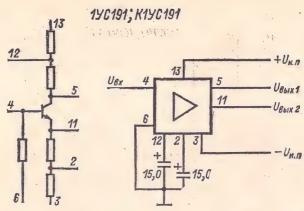
<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* При длительности импульсов 1—2 мкс и частоте следования 2 кГц.

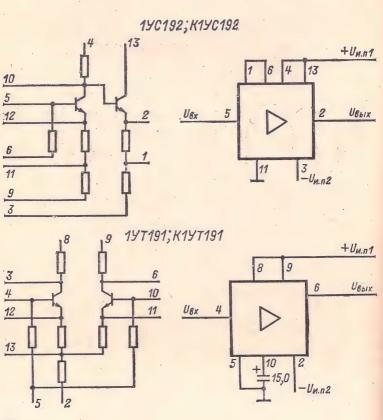
Таблица 3-7

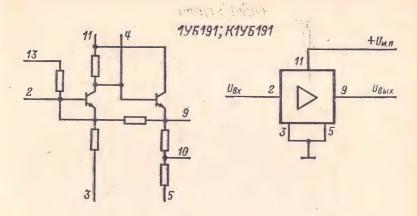
Обозначение параметра	179191	Қ1УЭ191
U <sub>и. пі</sub> , В*	+3	+3
U <sub>н. п2</sub> , В*	-3	-3
I <sub>поті</sub> , мА, не более	1,3	2,5
I <sub>пот2</sub> , мА, не более	1,3	2,5
$f_{ m H}$ , Гц	0	20
$f_{\rm B}$ , МГц	0,55	2,0
$K_{y,U}^{**}$	0,8	- 0,7
$U_{\rm BX}$ , ${\rm B}_{(\vartheta \varphi \varphi)}$ , не более	1,5	1,5
$R_{\rm BX}$ , kOm	13—30	≥10
U <sub>вых</sub> , В, не менее ***	0,6	0,5
Uo, Bux, B	+0,10,08	+0,2 0,2

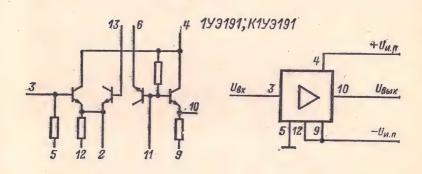
<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* Для синусоидального сигнала с частотой 1 кГц. \*\*\* При  $K_\Gamma \leqslant 10\%$ .

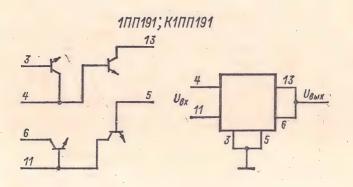
<sup>11</sup> п/р Тарабрина Б. В.











Обозначение параметра	1ГФ191	<b>К1ГФ191</b>	1ГФ192А
<i>U</i> <sub>и. п</sub> , В*	+6,3	+6,3	+3,0
$I_{\text{пот}}$ , мА, не более	2,5	3,0	6,0
U <sub>BX, A</sub> , B**	3,5 ± 10%	3,5	_
$f_{ m BX}$ , к $\Gamma$ ц, не более	100	100	
<i>t</i> <sub>и, вх</sub> , мкс	0,2-0,4	0,2-0,4	
$t_{ m ф,  BX}$ , мкс, не более	0,1	0,1	
$U_{\rm вых, \ H, \ A}$ , мкс, не более	4,5	3,0	1,4
<i>t</i> <sub>и, вых</sub> , В, не менее	0,5-1,4	0,3—1,4	10-20***
$t_{\Phi$ , вых, мкс, не более	0,15	0,30	0,25
$t_{ m c,\; вых},\;$ мкс, не более	0,40	0,50	0,8△
$U_{\pi}$ , В, не хуже	0,6	0,5	_
$R_{\rm H}$ , kOm	1,0	1,0	1

#### Продолжение табл. 3-8

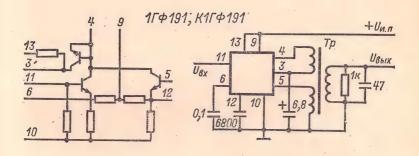
Обозначение параметра	1ГФ192Б	1ГФ192В	<b>К1Г</b> Ф192
U <sub>н. п</sub> , В* I <sub>пот</sub> , мА, не более	+3,0 6,0	+3,0 6,0	+3,0 6,0
U <sub>BX, A</sub> , B**			
$f_{\rm BX}$ , к $\Gamma$ ц, не более	-		
$t_{\rm H,\;BX},\;$ MKC		_	
$t_{\Phi}$ , $_{ m BX}$ , мкс, не более	_		0,5
$U_{ m\scriptscriptstyle BMX,\ H,\ A}$ , мкс, не более	,	_	1,0
$t_{\rm M,\; Bыx},\; {\rm B,\; не\; менеe}$	10-20***	10-20***	7-25***
$t_{\Phi}$ , вых, мкс, не более	0,55	0,85	0,5
$t_{ m c,\; вых},\;$ мкс, не более	1,8△	.1,8△	1,8
$U_{\pi}$ , В, не хуже	_	- 1	
$R_{\mathrm{H}}$ , кОм	· -		

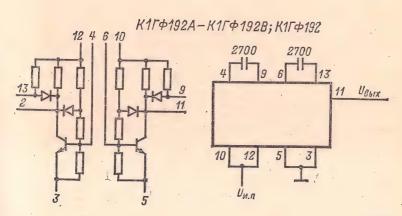
<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение ± 10%.
\*\* Полярность положительная.
\*\*\* Зависит от параметров навесных элементов.

<sup>△</sup> От уровня 0,9 до уровня 0,3.

Обозначение параметра	1ПП191	К1ПП191
$f_{ m B}$ , МГц, не менее $I_{ m BX}$ , мА, не более $K_{ m \Pi,\ U}$ не менее * $I_{ m YT.\ BX}$ , мкА, не более ** $R_{ m H}$ , кОм $U_{ m BX}$ , макс, В ***	2,0 10 0,6 1,0 1,5	1,0 10 0,5 1,5

\* В режиме выпрямления несущей частоты  $f=10\,$  кГц. \*\* При обратном напряжении 6,3 В. \*\*\* Действующее эначение.



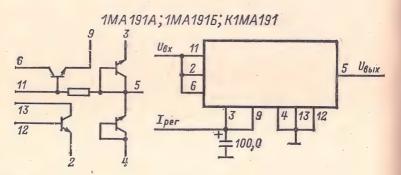


		1	r
Обозначение параметра	1MA191A	1MA191B	K1MA191
Напряжение источника питания $U_{u.n}$ , $B^*$	+6,3	+6,3	+6,3
Максимальное входное напряжение	0,5	0,5	0,5
$U_{\rm BX,\ Makc},\ {\rm B}^{**}$ Верхняя граничная частота $f_{\rm B},\ {\rm M}\Gamma_{\rm H},$ не менее	0,2	0,2	0,2
Коэффициент ослабления при $I_{\rm per}=0$ Глубина регулирования коэффициента ослабления:	2,6-5,7	2,0-8,0	2,0—9,0
при $I_{per} = 50$ мкА не менее при $I_{per} = 100$ мкА не менее	16 50	5 16	5

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение ± 10%. \*\* Действующее значение.

Таблица 3-11

Обозначение параметра	1да191А, 1да191Б	<b>К</b> 1ДА191
$U_{\rm H.\ II},\ {\rm B*}$ $I_{\rm HoT},\ {\rm MA},\ {\rm He}\ {\rm болеe}$ $K_{\rm II,\ U}$ не менее** $U_{\rm BX},\ {\rm Makc},\ {\rm B***}$ $f_{\rm H},\ {\rm \Gamma u}$ $f_{\rm B},\ {\rm \kappa \Gamma u}$	-6,3 1,0 1,2 3,0 5	6,3 2,0 0,6 3,0 5



<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* В режиме выпрямления несущей частоты f=10 кГц. \*\*\* Действующее значение.

Обозначение параметра	1ТШ191	<b>КІТШІ91А</b>	К1ТЩ191Б
U <sub>н. п1</sub> , В*	+3	+3	+6,3
U <sub>н. п2</sub> , В*	-3	-3	<b>—</b> 6,3
$I_{\text{пот}}$ , м $A$ , не более	3,5	5,0	5,0
$R_{\rm BX}$ , Om, he mehee	800	_	_
f <sub>н</sub> , Гц	0	0	0
$f_{\rm B}$ , к $\Gamma$ ц	100	100	100
$U_{\text{BX}}, \text{ B**}$	1,5	2,0	2,0
$U_{\text{BX}}, \text{ B***}$	$-2,5 \div +2,5$	$-2,5 \div +2,5$	-2,5 ÷ +2,5
Гистерезис, В	0±0,08	0,15	0,15
U <sub>вых, срб</sub> , В	+2,0	+1,3	+1,3
U <sub>вык, отп</sub> , В	-1,0	-0,7	-0,7
$U_{\rm cp6}$ , B	0±0,08	0±0,25	0±0,25
Uote, B	0±0,08	0±0,25	0 <u>+</u> 0,25
		-	

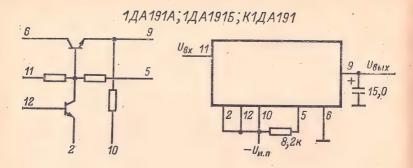
M comment

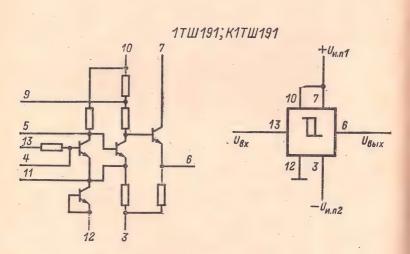
Допускаемое отклонение ±10%.
 \*\* Действующее значение переменного входного напряжения.
 \*\*\* Постоянное входное напряжение.

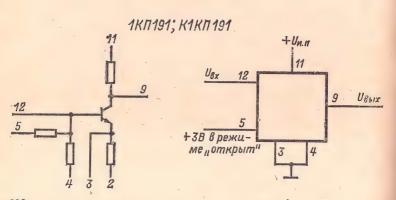
Таблица 3-13

Обозначение параметра	1KI1191	<b>К</b> 1КП191
U <sub>н. п</sub> , В*	+3,0	+3,0
/ <sub>пот</sub> , мА, не более	2,6	3,0
I <sub>пот</sub> , мкА, не более	3,5	10
$I_{ m BX}$ , м ${ m A}$ , не более	1,0	1,0
U <sub>Bx, Make</sub> , B**	2,0—3,0	2,0—3,0
U <sub>Bx, Makc</sub> , B**	-3,0-0	-3,0-0

\* Допускаемое отклонение ±10%. \*\* Действующее значение.



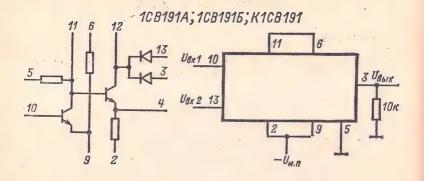


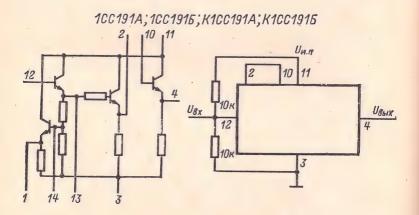


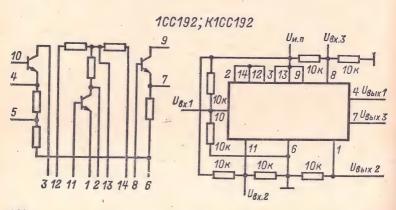
Обозначение параметра	1CB191A	1CB191B	K1CB191	1CC191A	1CC191B		KICC191A KICC191B	ICC192, K1CC192
	-6,3	-6,3	6,3	+12	+12	+12	+12	+12
	2,5	2,5	3,0	3,5	30	3,5	3,5	1
	1	1	ı	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0
	1	ı	1	3,0	3,0	3,0	3,0	3.0
	-6,3	6,3	6,3	-1	1	1	1	1
	-4,0	-4,0	4,0	ı	1	1	ı	
-	-1	.1	1	400	200	300	150	†
,	1	- 1	1	2	2	2	2	1
	8,0	2,0	0,65	0,95	0,95	0,95	0,95	0,95
								(одной секции)
	1	1	1	0,4-0,95	0,4-0,95 0,4-0,95	0,4-0,95	0,4-0,95	1
	1	1	1	າດ	2	2	2	S.
	.1	1	ı	. 20	20	20	20	20
	0,25	0,35	0,40	1		-	1	,
-		_				,		

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm 10\%$ . \*\* При  $U_{\rm BbIX}=2$  В. \*\* При  $U_{\rm BXZ}=0$ .

Коэффициент передачи цепи обратной связи.







# СЕРИИ 122 И К122

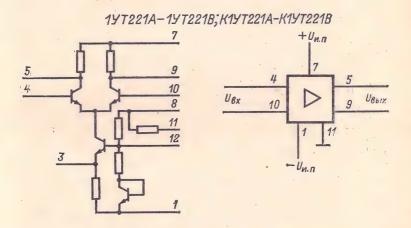
#### Состав серий:

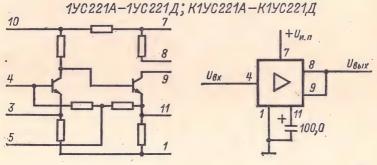
1УТ221А — 1УТ221В, К1УТ221А — К1УТ221В } — усилитель постоянного тока однокакадный дифференциальный.

1УС221А — 1УС221Д, К1УС221 (А, Б, В, Г, Д) } — усилитель двухкаскадный.

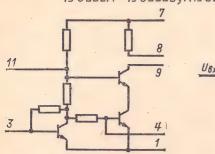
1УС222 (А, Б, В), К1УС222 (А, Б, В), К1УС222 (А, Б, В), К1УС221 (А, Б, В, Г) — видеоусилитель. К1ТШ221 (А, Б, В, Г, Д) — триггер Шмитта.

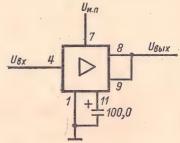
Корпус круглый металлостеклянный 301.12-1.



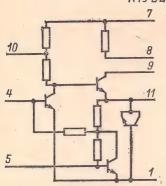


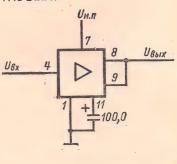
## 1YC222A-1YC222B; K1YC222A-K1YC222B



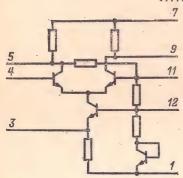


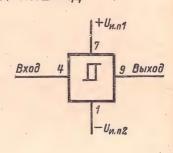
# K1Y5221A-K1Y52211





## К1ТШ221А-К1ТШ221Д





			4			
Обозначение параметра	18T221A	1VT221B	13T221B	K1VT221A	K1VT221B	KIVT221B
,						
<i>U</i> в. п1, В*	+4	+6,3	+6,3	+4	+6,3	+6,3
U <sub>α. π2</sub> , Β*	4-	-6,3	6,3	7	-6,3	-6,3
<i>R</i> <sub>вх</sub> , кОм, не менее	9	9	က ့	9	9	က
<i>U</i> сф, вх, В	+2	+ 3	es +1	+2	1+3	+13
$U_{ m BX}$ , B	-2:+1	-3÷+1	-3÷+1	-2: +1	-3: +1	-3++1
U <sub>cm</sub> , MB	-5-+5	-5-+5	-10:+10	-5+ +5	-5++5	-10+ +10
<i>I</i> вх, мкА, не более	10-	10	20	. 10	10	20
$\Delta I_{ m BX}$ , MK $A$	+2,0	+2,0	74,0	+2,0	+2,0	+4,0
$K_{\rm y}, U$	15-26**	24—40** >> 8***	24—40** >> 8***	* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	× * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	*** 8***
$R_{\rm Bbix}$ , kOm	3—7	3—7	3—7	3—7	3-7	3—7

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* На частоте f = 12 кГи. \*\*\* На частоте f = 5 кГц.

					Таблица 3-16
Обозначение параметра	1 VC221 A	1VC221B	1VC221B	13C221F	1УС221Д
U <sub>B. П</sub> , В *  Ky, U U <sub>B. М</sub> макс, В U <sub>B. М</sub> кОМ R <sub>BEIX</sub> , КОМ R <sub>BX</sub> , КОМ, не менее	$ \begin{array}{c} +6,3 \\ +00-800** \\ \geqslant 30*** \\ 1,2 \\ 1,0 \\ 1,2-3,0 \end{array} $	+6,3 600—1200** ≥30*** 1,2 0,5 1,2—3,0 2,0	+12,6 500—1000** ≥50*** 1,2 2,2 1,2—3,0 2,0	$\begin{array}{c} +12.6 \\ 800-1600** \\ \geq 50*** \\ 1,2 \\ 1,2 \\ 1,2-3,0 \\ 2,0 \\ \end{array}$	2,6 +12,6 1500—2400**   1200—2400**
Обозначение параметра	K1VC221A	K1VC221B	K1VC221B	K13C221F	К1УС221Д
U <sub>н. п.</sub> , В*  Ky, U  U <sub>вх.</sub> макс., В  U <sub>вых.</sub> мин., В <sup>A</sup> R <sub>вых.</sub> кОм  R <sub>вх.</sub> кОм, не менее	+6,3 > 250**   30***	+6,3 > 400** > 30*** - 0,5	+12,6 > 350** > 50** 	+12,6  >500,***  >50,*** 	+   12,6 
* Допускаемое отклонение ±10%.	+10%.				

\* Допускаемое отклонение  $\pm 10$ ° \*\* На частоте f=12 КГц. \*\*\* На частоте f=5 МГц.  $\Delta$  При  $K_{\rm r}=5\%$ .

Таблица 3-17

					лаолица 5-1/
Обозначение параметра	13C222A	1.VC222B	1VC222B	K1VC222A	K1VC222B
$U_{\rm B.H.}$ B* $U_{\rm BX.}$ Makc, MB** $K_{\rm y.}$ $U_{***}$ $K_{\rm B.H.}$ KOM, He MeHee $R_{\rm BLX}$ KOM	+4 100 20—40 1,0 1,2—3,0	+6,3 100 30—50 1,0 1,2—3,0	+6,3 50 45-90 1,0	+4 100 ≥ 15 1,0 1,2—3,0	+6,3 100 >> 25 1,0 1,2—3,0
	-		-	Продоля	Продолжение табл. 3-17
Обозначение параметра	K1VC222B	K1V 5221A	K1V52215	K1V5221B	KIVE221Г
U <sub>н.п.</sub> , В* U <sub>вх. макс.</sub> мВ** К <sub>у. U</sub> *** R <sub>вх</sub> , кОм, не менее	+6,3 50 >> 40 1,0	+ + 000 1	+6,3 	+12,6 -  > 1500	+12,6 

					The second secon
Обозначение параметра	K1VC222B	K1V5221A	K1V52215	K1V5221B	K1V5221F
Ввых, кОм	1,2—3,0	J.	1 1		
* Допускаемое отклонение ±10%.  ** Действующее значение.  *** На частоте 12 кГц.	10%.		,		Таблица 3-18
Обозначение параметра	K1TII221A	K1TIII221B	K1TIII221B	K1TII1221F	К1ТШ221Д
U <sub>в. п</sub> . В*	+3,0	+4,0	+4,0	+6,3	+6,3
$U_{ m\scriptscriptstyle H}$ , $_{ m II}$ , $_{ m B}$ *	-3,0	-4,0	-4,0	-6,3	6,3
Івх, мкА, не более	20	40	20	40	20

\* Допускаемое отклонение -110%.

, *U*<sub>вых, мин</sub>, В *U*<sub>вых, макс, В</sub>

+2,75 ÷ +3,05 | +3,75 ÷ +4,05 | +3,75 ÷ +4,05 | +6,0 ÷ +6,35 | +6,0 ÷ +6,35

 $-0.4 \div +0.9$   $-0.4 \div +0.9$   $-0.4 \div +0.9$ 

-0,4 ÷ +1,2 | -0,4 ÷ +1,2

# СЕРИИ 123 и К123

#### Состав серий:

ТУС231A — 1УС231B, K1УС231A — K1УС231B — усилитель НЧ.

Корпус круглый металлостеклянный 301.12-1.

#### Электрические параметры

$U_{M.II}$	6,3 B±10%
$P_{\mathrm{пот}}$ , не более	15 мВт
$R_{\mathrm{BX}}$ , не менее	10 кОм
$U_{ m BX,\ Makc}$	0,5 B
$f_{\rm H}$	20 Гц
$f_{\mathbf{B}}$	100 кГц

Остальные параметры микросхем серий 123 и K123 при сопротивлении нагрузки  $R_{\rm H} \! \geqslant \! 500$  кОм приведены в табл. 3-19.

# 

Обозначение параметра	1yC231A	1 V C 2 3 1 B	1VC231B	K1VC231A	K1VC2315	K1VC231B
К <sub>у, U</sub>	300— 500	100— 350	30— 120	300— 500	100— 350	30 500
<i>K</i> <sub>r</sub> , %, не более*	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0
К <sub>нр, Ач</sub> , дБ, не более	1,4	1,4	1,4	-	-	
$U_{\rm m}$ , $_{\rm BX}$ , мВ, не более	2,0	1,5	1,0			-
R <sub>вых</sub> , Ом, не более	100	100	100	200	200	200

<sup>\*</sup> Для микросхем 1УС231А — 1УС231В при  $U_{\rm BЫX}=0$ ,8 В, для микросхем К1УС231А — К1УС231В при  $U_{\rm BЫX}=0$ ,5 В.

# СЕРИИ 124 и К124

Состав серий:

1KT241A, 1KT241Б; K1KT241 — прерыватель.

Корпус круглый металлостеклянный 301.8-2.

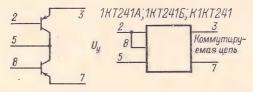


Таблица 3-20

Обозначение параметра	1KT241A	1KT241B	K1KT241
$U_{\text{ост}}$ , мкВ, не более $I_{\text{ут. вых}}$ , нА, не более $R_{\text{ЭЭ}}$ , Ом, не более $U_{\text{ЭЭ}}$ , В, не более	100	200	300
	45	45	50
	100	100	100
	±30	±30	±30

Примечание. Все параметры измеряются между выводами эмиттеров. 338

# СЕРИИ 129 И К129

#### Состав серий:

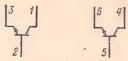
 $\left\{ \begin{array}{llll} & \text{1HT291A} - \text{1HT291} \mathbb{X} \\ & \text{1HT291II}, \\ & \text{K1HT291A} - \text{K1HT291X}, \\ & \text{K1HT29III} \end{array} \right\} - \text{пара} & \text{транзисторов} & \text{структуры} & \textit{n-p-n} \\ & \text{(базовые элементы дифференциального} \\ & \text{усилителя)}. \end{array}$ 

Бескорпусные микросхемы с герметизацией компаундом.

#### Электрические параметры микросхем

Рассеиваемая мощность $P_{\text{pac}}$ , не более	мВт
Коэффициент передачи тока $h_{219}$ при $f\!=\!50$ Гц, $U_{\rm KB}\!=\!5$ $I_9\!=\!1$ мА:	В,
1НТ291А, 1НТ291Г	-90
К1НТ291 (А, Г) 20-	-80
ILITOOL (F) TI	-180
TELEVISION OF THE PROPERTY OF	-180
1HT291 (B, E)	30
K1HT291 (B, E) ≥ 8	80
TITTOOL (SIE TE)	-160
К1НТ291 (Ж, И)	-160
Отношение коэффициентов передачи тока не менее:	
1НТ291 (А, Б, Ж) 0,9	00
К1НТ291 (А, Б, В, Ж)	15
1HT291B	2
К1НТ291 (Г, Д, Е, И)	<b>'</b> 5
1НТ291 (Г, Д, Е, И)	30
Модуль коэффициента передачи тока при $f = 100$ МГц не менее:	
К1НТ291А—К1НТ291И 2,	5
1НТ291 (А, Г, Д, Е, Ж, И) 2,	
1НТ291Б	j
1HT291B	5
Обратный ток коллектора при $U_{\rm KB}\!=\!15~{ m B}$ не более:	
1117901	нА
7/11/T001	нА
,	

## 1HT291A-1HT291N K1HT291A-K1HT291N



Обратный ток эмиттера $I_{\rm BOO}$ при $U_{\rm OB}\!=\!4$ В не более:	
1HT291	
K1HT291	500 нА
Максимально допускаемое напряжение коллектор — база $U_{ m K}$	Б. макс
1HT291	
K1HT291	15 B
Ток утечки между транзисторами $I_{\rm yr}$ не более (1HT291)	10 нА
Разность прямых падений напряжения эмиттер — база, не более:	
1НТ291 (А, Б, В, Ж), К1НТ291 (А, Б, В, Ж)	3 мВ
1НТ291 (Г, Д, Е, И)	10 мВ
К1НТ291 (Г, Д, Е, И)	
Начальный ток коллектора $I_{\mbox{K} \ni \mbox{O}}$ не более (1HT291)	50 нА
Емкость коллекторного перехода $C_{\mathtt{k}}$ не более:	
1HT291	
K1HT291	4 пФ
Емкость эмиттерного перехода $C_{\mathfrak{p}}$ не более (1HT291,	
K1HT291)	4 пФ
* Во всем диапазоне рабочих температур.	

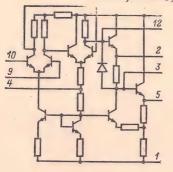
# СЕРИИ 140 И К140

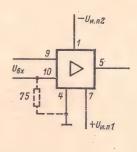
#### Состав серий:

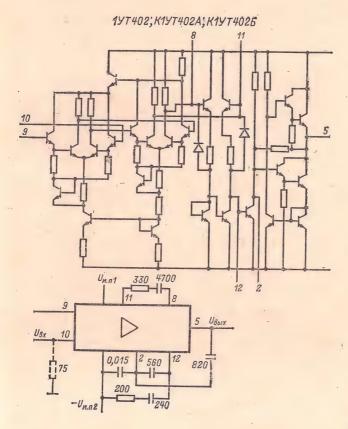
1УТ401А, 1УТ401Б К1УТ401А, К1УТ401Б 1УТ402, К1УТ402 (А, Б) } — операционный усилитель.

Корпус круглый металлостеклянный 301.12-1. Выводы: общий —4;  $+U_{\rm H.\, n1}-7; -U_{\rm H.\, n2}-1;$  вход инверсный — 9; вход прямой — 10. 340

## 1YT401A; 1YT4015; K1YT401A; K1YT4015







					The same of the sa	The second secon	Street, or other Designation of the last o
Обозначение параметра	13T401A	13T401B	IVT401A IVT401B KIVT401A KIVT401B	K1VT401E	1 N T 4 0 2	K1VT402A	K1VT402 E.
$U_{\rm H. H.}$ B* (BhBou 7) $U_{\rm H. H.}$ B* (BhBou 7) $U_{\rm H. H.}$ B* (BhBou 1) $I_{\rm Hor}$ , MA, He Goliee $K_{\rm y.}$ U $I_{\rm Bx}$ , MKA, He Goliee $I_{\rm CM}$ , MB, He Goliee $I_{\rm CM}$ , MB, He Goliee $I_{\rm Bx}$ , MKA, He MeHee $I_{\rm Bhx}$ , CM, He MeHee $I_{\rm Bhx}$ , CM, He MeHee $I_{\rm Bhx}$ , OM, He Goliee $I_{\rm CM}$ , BMC, He MeHee $I_{\rm CM}$ , SM, He Goliee $I_{\rm CM}$ , BMC, He MeHee	+6,3 800—4,000 +7,0*** +7,0*** +7,0*** +3,5 -3,0 +3,0 +1,5 -3,0 +1,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,5 -3,0 +3,0 -3,0 +3,0 -3,0 +3,0 -3,0	** + 12.6 - 1	+6,3 +6,3 +00—4500 +10 3,0 +2,8 +2,8 +2,8	+12,6 -12,6 1300- 12 000 12 000 +10 3,0 + 5,7 -13,0 -13,0 -14,0 -15,	$\begin{array}{c c} +12.6 \\ -12.6 \\ 8.0 \\ 8.0 \\ 8.0 \\ \pm 5.0 *** \\ \pm 5.0 *** \\ \pm 6.0 < \\ 1.0 \\ \hline \end{array}$	+12,6 -12,6 10 20 000 200 000 1,5 +10 +10 +10 +10 +13,3 +4,0 1,0 1,0	+6,3 7,0 35,000 35,000 1,5 + 10 + 0,5 + 3,0   10   10   10   10   10   10   10   10
() (H)							

\*\* Средний температурный дрейф входного тока в интервале температур от 20 до 125°С не более 40 нА/°С и в интервале температур от 20 до минус 60°С не более 60 нА/°С.
\*\*\* Средний температурный дрейф напряжения смещения не более ± 20 мкВ/°С. \* Допускаемое отклонение значения напряжений питания микросхем с индексом К не более ± 5%, для остальных мякро-схем ± 10%.

П Средний температурный дрейф разности входных токов в интервале температур от 20 до 125°С не более ± 10 нА/°С в интервале температур от 20 до минус 60°С не более ± 30 нА/°С. При внутрением сопротивлении источника входного сигнала не менее 1 кОм,

# СЕРИИ 149 И К149

#### Состав серий:

1КТ491А — 1КТ491В, К1КТ491 (А, Б, В) - ключ токовый.

Корпус прямоугольный металлостеклянный 401.14-4.

#### Напряжение источника питания:

1KT491A, K1KT491A	3 B + 10%
IK 1491b, KIK 1491b	5 B -1- 100/
1K1491B, K1K1491B	12.6 B + 10%
Рассеиваемая на корпусе мощность не более.	0.4 Br
Входное обратное напряжение не более	4 B
Входной ток не более	50 mA

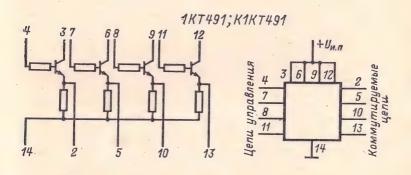


Таблица 3-22

Обозначение параметра	1KT491A- 1KT491B	K1KT491A- K1KT491B
$I_{\text{ком, макс}}$ , мА* $U_{\text{Bx}}^1$ , В, не более** $U_{\text{OCT}}^1$ , В, не более $I_{\text{Bbix}}^0$ , мкА, не более $I_{\text{3Д}}^{1,0}$ , нс, не более $I_{\text{3Д}}^{0,1}$ , нс, не более	200 1,6 0,65 20 100 300	120 1,9 0,80 50 500

<sup>\*</sup> Во всем диапазоне температур. \*\* Для открытой микросхемы при  $I_{\rm BX} = 4$  мА.

## СЕРИИ 153 И К153

#### Состав серий:

1УТ531; К1УТ531А; К1УТ531Б — усилитель операционный.

Корпус круглый металлостеклянный 301.8-2. Напряжение источников питания всех микросхем:  $=+15~\mathrm{B}\pm10\%$ ;  $U_{\mathrm{H},\Pi2}=-15~\mathrm{B}\pm10\%$ .  $U_{\text{N. n1}} =$ 

Таблипа 3-23

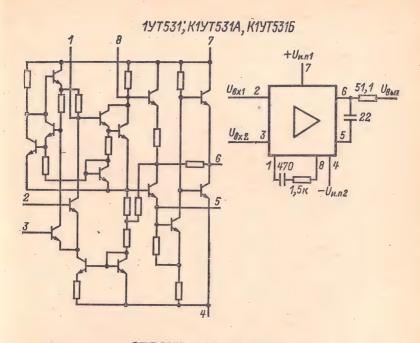
Обозначение параметра	1 Y T 53 1	K17T531A	К1УТ531Б
	-		
7пот, мА, не более	. 6	6	6
$K_{y,U}$	(20 <del>-80</del> ) · 10 <sup>3</sup>	$(15 \div 80) \cdot 10^3$	$(10 \div 100) \cdot 10^3$
I <sub>вх</sub> , мкА, не более	0,6*	1,5	. 20
$U_{ m cm}$ , мВ, не более	<u>+</u> 5**	± 7,5	± 7,5
$\Delta I_{\text{вх}}$ , мк $A$ , не более	0,25***	0,5	0,6
$K_{\rm oc,c\phi}$ , дБ, не менее	65	65	65
$U_{ m вых}$ , В, не менее	± 10	± 10	<u>+</u> 9,0
$R_{\rm BX}$ , кОм, не менее	100	100	100
R <sub>вых</sub> , Ом, не более	200	200	. 200
$v_{U,{\scriptscriptstyle \mathrm{BHX}}}$ , В/мкс, не менее	0,06	_	<u>-</u>
$U_{\mathrm{c} \Phi,  \mathrm{Bx}}$ , В, не более	<u>+</u> 8,0	<u>+</u> 8,0	<u>+</u> 8,0
$U_{\scriptscriptstyle \mathrm{BX}}$ , В, не более	± 5,0	· <u>+</u> 5,0	± 5,0
$R_{ m H}$ , кОм, не менее	2,0	2,0	2,0

5 нА/°С.

<sup>\*</sup> Средний температурный дрейф входного тока в интервале температур от 20 до минус 60°С не более 17 нА/°С.

\*\* Средний температурный дрейф напряжения смещения в интервале температур от 20 до 125°С не более 30 мкВ/°С и в интервале температур от 20 до минус 60°С не более 35 мкВ/°С.

\*\*\* Средний температурный дрейф разности входных токов не более



# СЕРИИ 159 И К159

## Состав серий:

1HT591A-1HT591E, — пара транзисторов структуры n-p-n (базовые элементы дифференциального усилителя).

Корпус круглый металлостеклянный 301.8-2.

## Параметры микросхем

Коэффициент передачи тока в режиме большого сигнала $h_{219}$ :
1HT591A, 1HT591Г
1п 1591 (Б, Д)
1HT591 (B, E) ≥ 80 K1HT591 (A, Γ) 20—80
KIRID91 (D, At)
K1HT591 (B, E) ≥80
Отношение коэффициентов прямой передачи тока в режиме большого сигнала не менее:
1HT591 (A, Б)
1HT591B
(185 (A, D, B)
К1НТ591 (Г, Д, Е)

# Разность прямых падений напряжений эмиттер — база не более:

1HT591A—1HT591B	3 мВ
1HT591Γ—1HT591Ε	10 MB
$K1HT591$ (A, B, B, $\Gamma$ )	3 мВ
К1НТ591 (Д. Е)	15 MB

Остальные параметры каждого из транзисторов, входящих в набор, приведены в табл. 3-24.

#### 1HT591A-1HT591E K1HT591A-K1HT591E

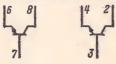


Таблица 3-24

Обозначение параметра	1HT591A-1HT591E	K1HT591A-K1HT591E
h <sub>21.9</sub>   не менее	2,5	2,0
$C_{\kappa}$ , п $\Phi$ , не более	3,0	4,0
$C_{a}$ , п $\Phi$ , не более	4,0	5,0
I <sub>КБО</sub> , нА, не более	20	200
$I_{\rm KOO}$ , нА, не более	50	
I <sub>ут</sub> , нА*	10	20
I <sub>ЭБО</sub> , нА, не более	50	500
030		

<sup>\*</sup> Ток утечки между коллекторами.

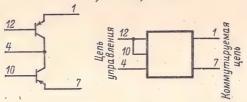
# СЕРИИ 162 И К162

Состав серий:

1KT621A, 1KT621Б, K1KT621 — прерыватель.

Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-3.

1KT621A;1KT6215;K1KT621



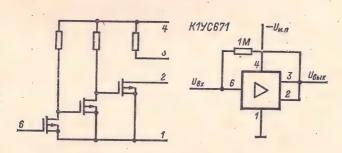
Обозначение параметра	1KT621A	1KT621E	K1KT621
$U_{\rm ост}$ , мкВ, не более* $I_{\rm ут. Bых}$ , нА, не более* Сопротивление открытого ключа, Ом, не более*	100	200	300
	45	45	50
	100	100	100
U <sub>ЭЭ</sub> , В, не более**  U <sub>КБ, макс</sub> , В**  U <sub>ЭБ, макс</sub> , В**	± 30	± 30	± 30
	20	20	-
	31	31	-

# СЕРИЯ К167

#### Состав серии:

К1УС671 — усилитель НЧ.

Корпус круглый металлостеклянный 301.8-2.



#### Электрические параметры микросхемы К1УС671

Напряжение источника питания $U_{u,n}^*$	+12 B
ток потребления /пот не более	5.0 MA
Коэффициент усиления напряжения $K_{v,U}^{**}$	500-1300
Температурная нестабильность $K_{v,U}$ :	
в диапазоне от 25 до 70°C не более	-50%
в диапазоне от 25 до —45°C не более	+90%
Коэффициент гармоник $K_{\rm r}$ не более ***	5%

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. 
\*\* При f=1 кГц. 
\*\*\* При  $U_{\rm BMX}=1$  В.

<sup>\*</sup> Между эмиттерами. \* Во всем диапазоне рабочих температур.

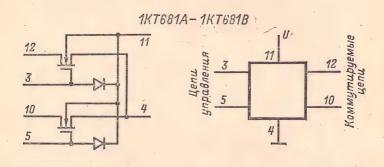
Верхняя граничная частота $f_{\scriptscriptstyle B}$ не менее	0,1 МГц
Напряжение шума, приведенное к входу, не более	40 мкВ
Входная емкость $C_{\mathtt{BX}}$ не более	80 пФ
Выходное сопротивление $R_{\text{вых}}$ не более	20 кОм

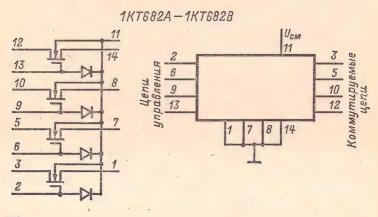
# СЕРИЯ 168

#### Состав серии:

1КТ681 (А, Б, В)— переключатель двухканальный. 1КТ682 (А, Б, В)— переключатель четырехканальный.

Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-3.





• Обозначение параметра	1KT681A, 1KT682A, 1KT681B, 1KT682B	1KT681B, 1KT682B
U <sub>СП, макс</sub> , В	10	25
<i>U</i> ип, макс, В	10	, 25
<i>U</i> <sub>ЗП, макс</sub> , В	30	30
IKOM, MAKC, MA	20	. 20
P <sub>makc</sub> , mBT	100	100
<i>U</i> <sub>cм</sub> , B	5,0	5,0
r <sub>д</sub> , Ом, не более	100	100
I <sub>C, ут</sub> , нА, не более	20	100
I <sub>И, ут</sub> , нА, не более	20	100
I <sub>3, ут</sub> , нА, не более	20	20
$t_{\rm BKA}$ , мкс, не более	0,3	0,3
$t_{ m Bык_{\it I}}$ , мкс, не более	0,7	0,7
<i>U</i> <sub>ЗИ, пор</sub> , В	3,0—6,0	3,0—6,0

Примечания: 1. Указанные в таблице максимальные значения напряжений относительно подложки допустимы во всем диапазоне рабочих тем-

2. Максимально допустимую мощность в милливаттах, рассеиваемую микросхемой при температуре окружающей среды выше +85°C, рассчитывают по

$$P_{\text{Makc}} = \frac{150 \, \text{°C} - t_{\text{OKP}}}{0.7 \, \text{°C/MBT}}.$$

3. Максимальный импульсный коммутируемый ток определяют исходя из условия непревышения мощности рассенвания и предельных электрических параметров.

4. Значения токов утечки указаны для значений напряжений  $U_{
m CII}$ , макс,

 $U_{{
m M\Pi, Makc}}$  и  $U_{{
m 3\Pi, Makc}}$  соответственно. 5. Динамическое сопротивление  $r_{
m I}$  измеряют при  $U_{{
m 3H}}=-15$  В.

# СЕРИИ 173 И К173

Состав серий:

1УС731, К1УС731А, К1УС731Б — усилитель НЧ.

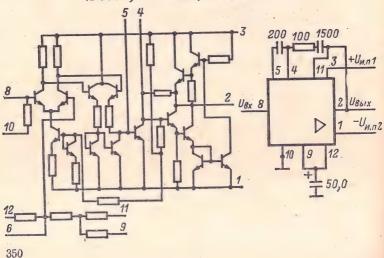
173УН3 - усилитель мощности НЧ.

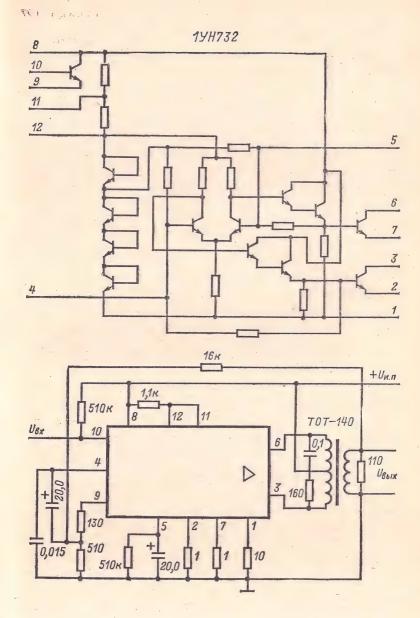
Корпус круглый металлостеклянный 301.12-1.

~			K17C731					
Обозначение параметра	1 YC731	173 ¥ H3 (1 ¥ H732)	АБ					
U <sub>н. п1</sub> , В*	+12,6	+12,6	+12,6					
U <sub>и. п2</sub> , В*	-12,6	. —	-12,6					
$I_{\text{пот}}$ при $U_{\text{вх}} = 0$ , мА, не более	25	40	25					
$K_{v,U}^{**}$	100-200	≥ 55	100-300					
<i>K</i> <sub>г</sub> , %, не более***	2,5	7,0	1,5   3,0					
f <sub>н</sub> , Гц	30	30	30					
$f_{\rm B}$ , к $\Gamma$ ц	20	20	20					
R <sub>вх</sub> , кОм, не менее	10	10	4 10					
R <sub>H</sub> , OM, He MeHee	30	-	30					
$\Delta U_{\text{дин, отн}}$ , дБ, не менее	30	/ : *	-					
$U_{\mathrm{m, Bx}}$ , мкВ, не более	40	_						
$U_{0,  \mathrm{BMX}},   \mathrm{B},   \mathrm{He}    \mathrm{более}$	± 0,25	_	-					
U,BK, MAKC, B	1,5	0,18	1,5					
U <sub>сф, вк</sub> , В	5,5		5,5					

\* Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* В диапазоне рабочих температур (см. табл. 1-3)  $\Delta K_{y,\ U} \leqslant \pm$  20%. \*\*\* При  $P_{\rm BMX} = 1$  Вт.

# 1YC731; K1YC731A; K1YC7315





# **СЕРИЯ 175**

#### Состав серии:

1УС751А, 1УС751Б— усилитель широкополосный. 1УС752А, 1УС752Б— усилитель универсальный. 1УС753А, 1УС753Б— усилитель стабилизированный экономный.

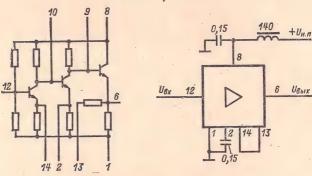
-детектор АМ сигналов и детектор АРУ с УПТ. 1ДА751

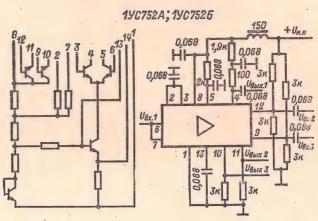
Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-3. Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm и.п} = 6,0 \ {\rm B} \pm 10\%$ .

#### Электрические параметры микросхемы 1ДА751

Ток потребле	ния не бол	пее				y .	 ۰	٠		3 мА
Коэффициент	передачи	детектор	а не	мене	ee					0,5
Коэффициент	передачи	по цепи	АРУ	не	менее					20

#### 14C751A;14C7515





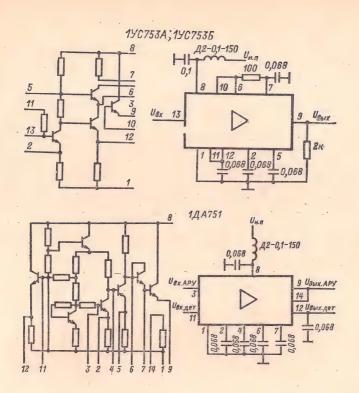


Таблица 3-28

Обозначение параметра	1 YC751 A	1.VC751B	1 VC752 A	1 VC752B	1 VC753A	13C753E
I <sub>пот</sub> , мА, не более	15	15	3,0	3,0	2,0	2,0
$R_{\rm BX}$ , kOm* $R_{\rm BMX}$ , Om*	1,0 75	1,0 75	1,0	1,0	0,75	0,75
<i>K</i> <sub>г</sub> , %, не более**	5,0	5,0	_	,	_	
K <sub>y, U</sub> не менее***	10	10			_	
$S_{B.A}$ , MA/B, не менее $f_{B}$ , МГц, не менее	45	60	10	10	300	500
/B, I'll L, He Mehee	40	00	50	65	3,0	3,0

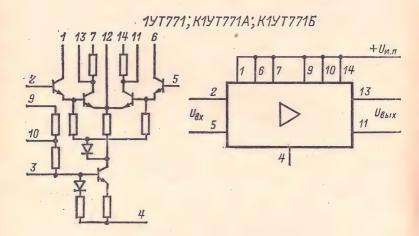
<sup>\*</sup> На частоте f=0.1 МГц. \*\* При  $U_{\rm BMX}=0.5$  В, f=40 МГц. \*\*\* Нестабильность коэффициента усиления при f=0.1 МГц во всех условиях эксплуатации не более  $\pm$  10%.

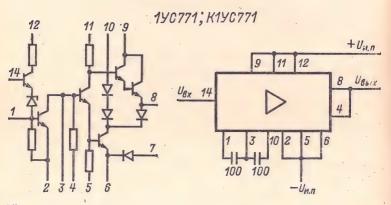
# СЕРИИ 177 И К177

#### Состав серий:

1УТ771, К1УТ771А, К1УТ771Б— усилитель дифференциальный. 1УС771, К1УС771— усилитель напряжения двухтактный.

Корпус прямоугольный стеклянный 401.14-3.





Обозначение параметра	1 Y T 7 7 1	K17771A	<b>К1УТ771Б</b>	1 Y C 7 7 1	K17C771
1 1 1 1	i .				
$U_{M,\mathbf{n}},\;\mathbf{B}^*$	±6,3	<del>生</del> 6,3	±6,3	±12,6	±12,6
I <sub>пот</sub> , мА, не более*	3,0	4,0	4,0	5,0	5,0
$K_{v,U}^{**}$	40—80	35-80	35—80	90—180	80—150
$I_{\rm BX}$ , мк $A$ , не более	3,0 ·	5,0	2,5	-	-
$\Delta I_{\text{BX}}$ , мк $A$ , не более	1,2	_		_	-
$U_{\mathrm{cm}}$ , мВ, не более	10	15	15		
$U_{ m Bых.\ макс}, \ \  m B, \ \  m He}$ менее	6,0**	5,5**	5,5**	6,5	6,0
$K_{\text{ос. сф}}$ , дБ, не менее	70	- ·	_		_
$U_{\text{вых}}, \ \mathbf{B}^{\Delta}$	1,9-3,1		_	-	
$U_{\rm BX}$ , B	_	_ ` .	_	1,9-3,1	-
$R_{\rm BX}$ , кОм, не менее**	_	100	500	40 ,	40
$R_{ m Bыx}$ , Ом, не более **		, and the same of	_	30	50

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $U_{\rm M,\;\Pi} \pm 10\%$ ; значение  $I_{\rm ПОТ}$  указано при  $U_{\rm BX} = 0$ .
\*\* На частоте  $f = 1 \, \, \text{к}$ Гц.

△ Постоянное напряжение.

# СЕРИИ 190 И К190

#### Состав серий:

1КТ901, К1КТ901 — коммутатор пятиканальный. 1КТ902 — коммутатор четырехканальны - коммутатор четырехканальный.

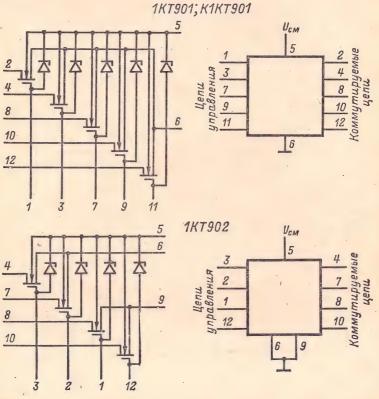
Корпус круглый металлостеклянный 301.12-1.

Таблица 3-30

Наименование и обозначение параметра	1KT901	K1KT901	1KT902
Пороговое напряжение $U_{\text{пор}}$ , не менее Ток затвора $I_3$ , нА, не более Ток закрытого канала, нА, не более	6,0	-6,0	6,0
	30	30	30
	100	100	50

Наименование и обозначение параметра	1 K T 9 0 1	K1KT901	1KT902
Суммарный ток закрытых каналов, нА, не более	250	250	150
Ток истока, І и, нА, не более	200	200	150
Сопротивление открытого канала, Ом, не более*	300	300	50
Сопротивление открытого канала, Ом, не более**	700	700	120
Входная емкость $C_{11u}$ , п $\Phi$ , не более	5,5	5,5	24
Проходная емкость, п $\Phi$ , не более Выходная емкость $C_{22u}$ , п $\Phi$ , не более	1,0 3,5	1,5 3,5	9,0 15

- \* При напряжении затвор исток  $U_{\rm 3M} = 20$  В. \*\* При напряжении затвор исток  $U_{\rm 3M} = 10$  В.



# СЕРИИ 198 И К198

#### Состав серий:

1УТ981А, 1УТ981Б, К1УТ981А—К1УТ981Б } — многофункциональный усилитель общего назначения.

1УС981 (А, Б, В), К1УС981 (А, Б, В) } — универсальный линейный каскад.

1НТ981 (A, Б), К1НТ981 (A, Б), 1НТ982 (A, Б), К1НТ982 (A, Б), К1НТ983 (A, Б), К1НТ983 (A, Б), К1НТ984A, К1НТ984Б n-p-n.

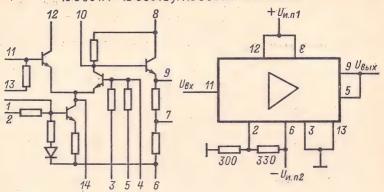
1НТ985 (А, Б), К1НТ985 (А, Б), 1НТ986 (А, Б), К1НТ986 (А, Б), 1НТ987 (А, Б), К1НТ987 (А, Б), 1НТ988 (А, Б), К1НТ988 (А, Б)

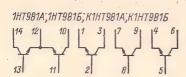
Корпус прямоугольный металлостеклянный 401.14-4.

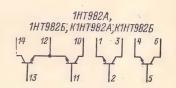
Напряжение источников питания микросхем серий 198 и K198, выполняющих функции усилителей:  $U_{\rm и.\, n1} = +$  6,3 B  $\pm$  10%;  $U_{\rm и.\, n2} = -$ 6,3 B  $\pm$  10%.

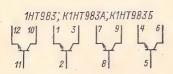
# 197981A; 197981B; K197981A; K197981B 5 4 12 10 8 + U<sub>M.n</sub> 8 12 5 7 U<sub>8ых 1</sub> 9 U<sub>8x 2</sub> 11 6 13 3 2 - U<sub>M.n 2</sub>

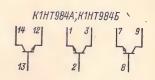
# 1YC981A-1YC981B;K1YC981A-K1YC981B

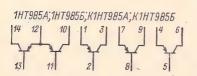


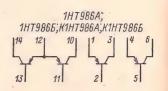




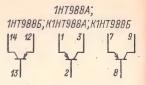












IA KIYT981B
5,0
20
8,0
20-70
2,5
15

<sup>\*</sup> На частоте f=10 кГц. \*\* При  $K_\Gamma\leqslant 10\%$ .

Таблица 3-32

Обозначение параметра	13C981A	17C981B	1.VC981B	K1VC981A	K1yC981B	K1VC981B
$I_{\text{пот}}$ , мА, не более	6,0	6,0	6,0	7,0	7,0	7,0
K <sub>y, U</sub> *	4,5	4,5	3,0	4,0	4,0	2,0
<i>K</i> <sub>ш</sub> , дБ, не более**	20	30		30	-	_

<sup>\*</sup> На частоте 10 кГц. \*\* Значение коэффициента шума.

	1	1	1	1
Обозначение параметра	1HT981A, 1HT982A, 1HT981B, 1HT982B, 1HT983	1HT985A, 1HT986A, 1HT987A, 1HT988A	1HT9855, 1HT9865, 1HT9875, 1HT9885	K1HT981A, K1HT982A, K1HT983A, K1HT984A
·	-			
h <sub>219</sub>	30-200	30-	-250	20-100
I <sub>КБО</sub> , мкА, не более	0,075	0,1	0,25	0,1
$U_{\rm БЭ, \ нас}$ , В, не более	0,80	0,85	0,85	1,0
-5, nat				
$U_{\mathrm{K}\mathrm{S},\mathrm{Hac}},\;\mathrm{B},\;\mathrm{не}\;$ более	0,40	0,5	0,75	0,7
				,

Продолжение табл. 3-3

Обозначение параметра	K1HT981B, K1HT982B, K1HT983B, K1HT984B	K1HT985A, K1HT986A, K1HT987A, K1HT988A	KIHT9855, KIHT9865, KIHT9875, KIHT9885
h <sub>219</sub>	60—250	20—100	60300
I <sub>КБО</sub> , мкА, не более	0,1	0,5	0,5
$U_{\mathrm{E}\mathrm{\Theta,Hac}}$ , В, не более	1,0	1,0	1,0
$U_{ m K\Theta, Hac}$ , В, не более	0,7	1,0	1,0

Примечания: 1. Разброс значений  $h_{219}$  транзисторов для дифференпвальной пары микросхем 1НТ985—1НТ988 не более  $\pm$  5%, для микросхем 1НТ981A, 1НТ981B, 1НТ982A. 1НТ982B, 1НТ983, K1НТ981A, Б, K1НТ982 A, Б, K1НТ985A, K1НТ985B, K1НТ986A и K1НТ986B не болсе

 $\pm$  15%. 2. Разброс значений  $U_{\hbox{\footnotesize{B}}\mbox{\footnotesize{O}}}$  транзисторов для дифференциальной пары 1HT981A, 1HT982A не более 3 мВ, для 1HT981Б, 1HT982Б, К1HT985A, К1HT985Б не более 10 мВ, для 1HT986A, 1HT986Б не более 4 мВ, для К1HT981A, Б, К1HT982A, Б не более 5 мВ.

# СЕРИИ 218 И К218

#### Состав серий:

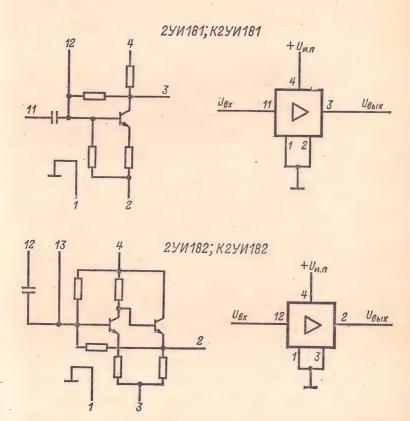
```
2УИ181, К2УИ181, 2УИ182, К2УИ182, 2УИ183, К2УИ183 }—усилитель импульсный.

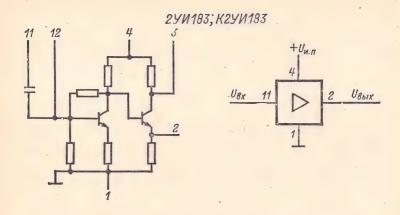
2УЭ181, К2УЭ181, 2УЭ182 }—усилитель-повторитель.

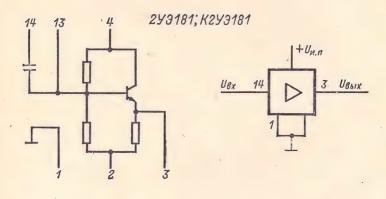
2УС181, К2УС181 —усилитель синусоидальных сигналов.
—детектор АМ сигналов.
—мультивибратор автоколебательный.
—мультивибратор ждущий.
```

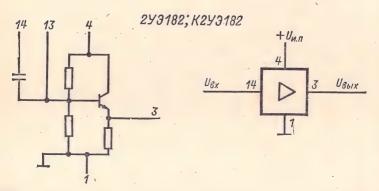
Корпус прямоугольный металлостеклянный 151.15-2.

Напряжение источника питания всех микросхем  $U_{\rm u.\,\pi}=$  6,3 B  $\pm$  10%.



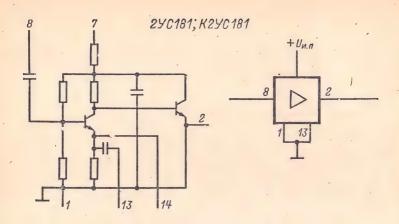


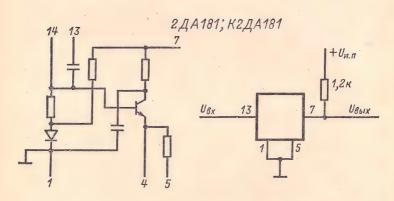


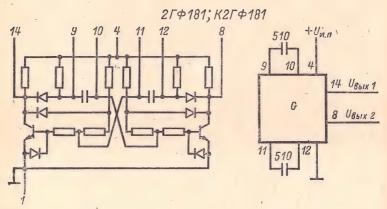


па 3-34	K2V3182		33	3,0	+0,8	0,3—1,5	0,1	0,1	9,0	400	100	1	
1 аолипа	28182		33	3,52	+0,8	0,3-1,5	0,1	0,1	0,85	400	100	·i	
	K2V3181		6,9	3,0	+4,0	0,3—1,5	0,1	1	8,0	400	100	1	everamenterouth
	2V3181		6,9	3,5	+4,0	0,3—1,5	0,1	0,1	6,0	400	100	1	
	K2VH183		48,5	8,0	± 0,25	0,3—1,0 (\le 500)	0,1	0,1	3,0	400	100	10	
	2VM183		48,5	1,0	± 0,25	$0,3-1,0$ ( $\leq 500$ )	0,1	0,1	3,5	400	100	10	
	K2yM182	-	31,5	9,0	-1,0	$0,3-1,0$ ( $\leq 500$ )	0,1	0,1	3,0	400	100	10	
	2VM182		31,5	0,75	-1,0	$(0,3-1,0)$ ( $\leq 500$ )	0,1	0,1	3,5	400	. 001	10	
	K2VH181		22,0	8,0	+1,0	$0,3-1,0$ ( $\leq 500$ )	0,1	0,1	3,0	400	100	10	
	2VV181		22,0	1,0	+1,0	$0,3-1,0$ ( $\leq 500$ )	0,1	0,1	3,5	400	100	10	
	Обозначение параметра		Рпот, мВт, не более	<i>R</i> <sub>вх</sub> , кОм, не менее	<i>U</i> <sub>вх. А</sub> , В, не более	tп, вх, мкс *	t <sup>0,1</sup> , мкс, не более	<i>t</i> <sup>1,0</sup> вых, мкс, не более	$K_{\rm y, U}$ не менее	$R_{\rm H}$ , OM **	$C_{\mathrm{B}}$ , $\Pi \Phi ***$	$K_{\Gamma}$ , %, не более $\Delta$	

\* В скобках указана длительность импульса при наличии навесного конденсатора на входе. \*\* Допустимое отклонение  $R_{\rm H} \pm 5\%$ . \*\* Допускаемое отклонение  $C_{\rm H}$  для микросхем с индексом K не более  $\pm 5\%$ , для остальных  $\pm 10\%$ .  $\triangle$  II ph  $U_{\rm Bbix} = (0,2 \div 0,8) U_{\rm Bbix}$ , make:







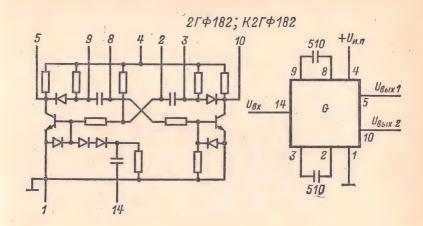


Таблица 3-35

Наименование параметра	2YC181	K2VC181	2ДА181	Қ2ДА181
P <sub>пот</sub> , мВт, не более	62	62	13,8	13,8
$K_{y,U}$ не менее	. 7	4	0,6—1,0 *	0,5 *
К <sub>нр, Ач</sub> , дБ, не более **	2,3	3,2		_
Линейный участок амплитуд- ной характеристики, мВ, не более:		·		
по входу	30	30	_	_
по выходу	200	200	400	400
Диапазон в ходного напряжения линейной области логарифмической амплитудной характеристики, дБ,		,		
не менее	9,5	9,5		-
$R_{ m H}$ , кОм	***	_ 0	1,2	

<sup>\*</sup> При  $U_{\rm BX}\!=\!200$  мВ,  $f\!=\!30$  МГц. \*\* В диапазоне частот 22,5—37,5 МГц. \*\*\* Микросхемы 2УС181, 2ДА181.

<sup>□</sup> Микросхемы К2УС181, К2ДА181.

Обозначение параметра	2ГФ181	К2ГФ181	2ГФ182	Қ2ГФ182
Р <sub>пот</sub> , мВт, не более	86	86	76	76
<i>U</i> <sub>вх</sub> , В	· · <u>-</u>		2,5—6,0 *	2,5—6,0 *
Длительность запускающего импульса, мкс, не менее	<u> </u>	_	0,3	0,3
$U_{ m вых, A}$ , В, не менее	2,8	2,8	2,8	2,8
Период повторения выход- ных импульсов, мкс **	0,6−1,5 (≥ 4,0)	0,6—1,5 (≥ 4,0)	<b>—</b> :	_
t <sub>вых</sub> , мкс, не более	1,0	1,0	1,0	1,0
t <sup>1,0</sup> мкс, не более	0,2	0,2	0,15	0,15
t <sub>и, вых</sub> , мкс **		_	$0,6-1,5 \ (\geq 2,0)$	$0,6-1,7$ ( $\geq 2,0$ )
Нестабильность длительности выходного импульса в диапазоне температур $-60  cdots$ $\div$ $+70^{\circ}$ C, %, не более	15		15	15
$R_{\mathrm{H}}$ , кОм	2,0±5%	2,0 ± 5%	2,0 ± 5%	2,0 ± 5%
<i>С</i> <sub>н</sub> , пФ	100	100	100	100
$U_{\Pi}$ , В, не хуже	-		0,8	0,8

\* Полярность запускающего импульса отрицательная. \*\* В скобках указано значение периода повторения выходных импульсов и их длительность  $t_{u, \text{ вых}}$  при подключении навесного конденсатора; нестабильность периода повторения выходных импульсов микросхем  $2\Gamma\Phi181$  и  $K2\Gamma\Phi181$  в диапазоне температур от -60 до  $+70^{\circ}\text{C}$  не более 15%.

#### СЕРИЯ 219

#### Состав серии:

2УС191А, 2УС191Б — усилитель ВЧ.

**2**УС192 — усилитель ПЧ.

2УС193 — усилитель микрофонный.

**2**УС194 — усилитель.

2ДС191 — ограничитель-дискриминатор.

2ПС191А, 2ПС191Б — смеситель.

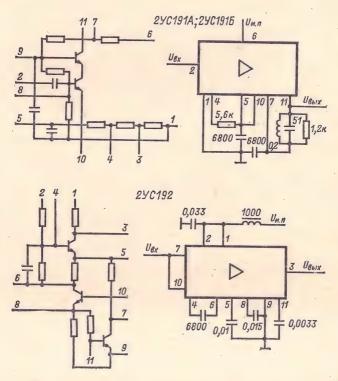
2MC191, 2MC192 — подмодулятор.

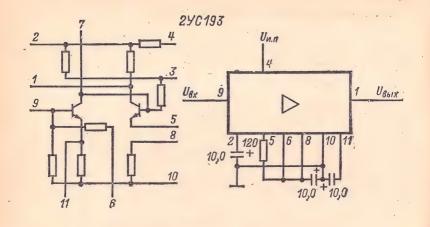
2ГС191, 2ГС192 — генератор кварцевый.

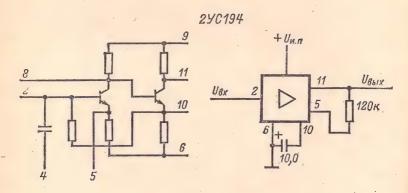
**2**ГС193 — генератор ЧМ.

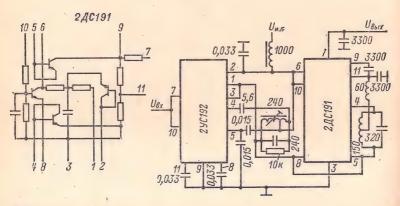
2НТ191, 2НТ192 — набор транзисторов структуры п-р-п.

Корпус прямоугольный металлополимерный «Акция»,





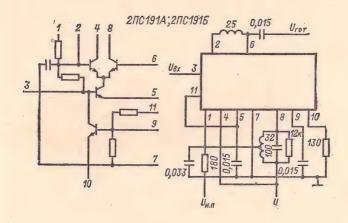


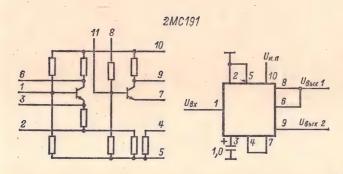


## Электрические параметры микросхемы 2ДС191

$U_{\text{M.R}}$ +5 B ± 10%
Потребляемая мощность не более 2,5 мВт
Полоса пропускания
Коэффициент передачи при $U_{\rm BX} = 1$ В, $m = 30\%$ не менее 0,15
Напряжение ограничения при $U_{\rm BX}=1-4$ мВ, $m=50\%$ 0,9—1,4 В

Примечание. Коэффициент передачи и напряжение ограничения измеряют на несущей частоте 0,65 МГц при частоте модуляции 1 кГц.

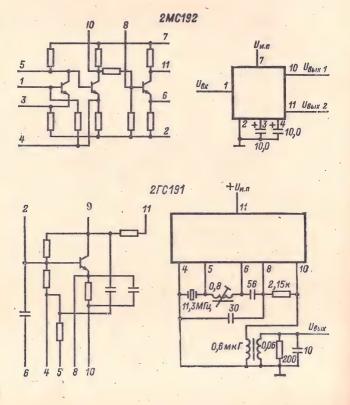


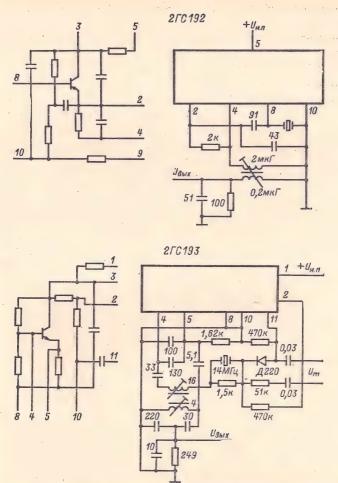


#### Электрические параметры микросхем 2ПС191А и 2ПС191Б.

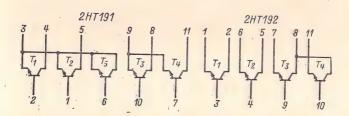
Напряжение источника питания 5,	0 или 8,0 B ±10%
Ток потребления не более	2,8 мА
Коэффициент преобразования не менее:	
при $U_{\rm BX}=10$ мВ, $f_{\rm BX}=48$ МГц, $U_{\rm ret}=200$ мВ,	
$f_{\rm rer}$ = 34 МГц	30 *
при $U_{\text{BX}} = 5$ мВ, $f_{\text{BX}} = 14$ МГц, $U_{\text{ret}} = 250$ мВ,	
$f_{\text{гет}} = 13,35 \text{ M}\Gamma\text{ц}$	80
Относительная нестабильность коэффициента преобразо-	0004
вания не более	30%
Верхняя граничная частота не менее	50 МГц

 Для микросхемы 2ПС191Б значение коэффициента преобразования не нормировано.





Кварцевый резонатор выбирается в зависимости от требуемой частоты и добротности.



Наименование параметра	2VC191A	2VC191B	2VC192	2VC193	2VC194
,					
<i>U</i> и. п, В		0% или = 10%	+5± 10%	+5±10%	+5±10%
<b>І</b> пот, мА, не более	1	4	1,6	1,5	1,7
Рпот, мВт, не более		1	_	10	-10
$R_{\rm BX}$ , Om, he mehee	25	25	600	_	_
$\Delta f$ , м $\Gamma$ ц	4455	44—55	0,5— 1,0	2 · 10-4 ÷ 5	3 · 10-4 - 5
K <sub>y, U</sub> *	20-35	28-70	≥600	≥ 200	_
Относительная нестабильность коэффициента усиления, %, не более при $t = (-60 \div +70)$ °C;	-1-	20	+40 -30	<u>-</u> ± 20	_
		-			
R <sub>H</sub> , KOM	-	1	_	3,3	0,3
$K_{\rm r}$ , %, не более $(U_{\rm BX} = 0.2  \text{ мB},  f =$				5	
$(U_{\text{BX}} = 0.2 \text{ MB}, f = 1 \text{ K}\Gamma\text{II})$	_	1		0	_
K <sub>нр, Ач</sub> , дБ			-		
$\begin{bmatrix} U_{\text{BX}} = 0.2 & \text{MB.} & f = \\ = (300 \div 34000) & \Gamma \text{LI} \end{bmatrix}$	-	-	-	8—14	-
$U_{\rm BMX}$ , мВ $(f=3 \text{ кГц}, U_{\rm BX}=30 \text{ мВ})$	-	_	_	_	750
Относительная неста- бильность выходно- го напряжения, %,					
не более: при $t = (-60 \div -25)$ °C	-	1	-	_	± 25
при t = (+25 ÷ ÷ +70)°С			_	· -	<u>+</u> 20
		1	1	1	

<sup>\*</sup> Для микросхем 2УС191А, 2УС191Б при  $U_{\rm BX}=10$  мВ, f=50 МГц; для 2УС192 при  $U_{\rm BX}=0,1$  мВ, f=0,65 МГц; для 2УС193 при  $U_{\rm BX}=0,2$  мВ, f=1 МГц ( $K_{\rm Y}$ , U).

Наименование параметра	2MC191	2MC192
U <sub>и.п</sub> , В*	5 (8)	5
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	18	15
$R_{\rm H}$ , OM, He MeHee	300	500
$K_{\rm v.}U$ не менее	18 **	-
$R_{\mathrm{BX}}$ , Om, he mehee	600	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
<i>†</i> н, Гц	200	200
$f_{\rm B}$ , МГц	5,0	1,5
Выходное неограниченное напряжение на выходах 1 и 2, мВ, не менее	_	800
$K_{\Gamma}$ , %, не более		15
Подъем частотной характеристики в диа- пазоне частот 300—34000 Гц, дБ	_	8—15

\* Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* На выходах / и 2; относительная нестабильность коэффициента усиления не более  $\pm$  35% во всем диапазоне рабочих температур.

Таблица 3-39

Наименование параметра	2FC191	2TC192	2FC193
Напряжение источника питания, В	5,0 ± 10%	5,0 ± 10%	5,0 ± 10%
Потребляемая мощность, мВт, не более *	15	15	15
Выходное напряжение, мВ, не менее	130 **	230 ***	45△
Относительная нестабильность частоты при изменении напряжения питания не более	± 2·10 <sup>-6</sup> **	<u>-t-</u> 2·10 <sup>-6</sup> ***	_
Относительная нестабильность частоты в интервале температур (без учета нестабильности частоты кварцевого резонатора) не более:			
$\Delta t = -60 \div +25^{\circ}\text{C} \text{ M}$ $\Delta t = +25 \div +70^{\circ}\text{C}$	<u>+</u> 5 · 10 <sup>-6</sup> **	<u>+</u> 10·10 <sup>-6</sup> ***	± 30·10 <sup>-6</sup>

Наименование параметра	2FC191	2FC192	2FC193
Диапазон генерирования, МГц	30—70	1,0—30	
Пределы коррекции частоты, $\%$ , при $t = (+25 \pm 10)$ °C	<u>+</u> 0,05 **	± 0,05 ***	± 0,05△
Номинальная девиация частот, кГц, при $f=14$ МГц, $f_m=1000$ Гц, $U_m\leqslant 2$ В	. <del>-</del> '	_	± 5
Коэффициент гармоник, %, не более при $f=14$ МГц, $f_m=1$ кГц, $2\Delta f=\pm5$ кГц,	:		13
$U_m \le 2$ В Относительная нестабильность девиации частоты, %, не более при $t = (+25 \div +70)^{\circ}$ С, $t = (+25 \div -60)^{\circ}$ С	· · ·	: <del>-</del> .	± 20
$U_m = 0 \div 2$ B, $f_m = 1000$ $\Gamma_{\Pi}$			

 $\triangle$  При f = 14 МГц,  $R_{\rm H} = 250$  Ом,  $C_{\rm H} = 50$  пФ.

Таблица 3-40

Наименование параметра	-2HT191	2HT192
<i>U</i> <sub>и. п</sub> , В	5,0 <u>±</u> 10%	6,0 ± 10%
$P_{ ext{пот}}$ , мВт, не более	20	_
h <sub>219</sub>	80—250	40—120
<i>I</i> <sub>КБО</sub> , мкА, не более **	22	0,2
R <sub>БЭ, пр</sub> , Ом ***	150—300	<u></u>
<i>R</i> БЭ, обр, МОм, не менее ***	1,0	, manage

<sup>\*</sup> Для транзисторов  $T_1-T_4$  при  $U_{\rm K9}=1$  В,  $I_{\rm K}=1$  мА. \*\* Для транзисторов  $T_1-T_4$  при  $U_{\rm K9}=5$  В.

<sup>\*</sup> Во всем диапазоне рабочих температур. 
\*\* При f=34 МГц,  $R_{\rm H}=200$  Ом,  $C_{\rm H}=10$  пФ. 
\*\*\* При f=13.35 МГц,  $R_{\rm H}=100$  Ом,  $C_{\rm H}=50$  пФ.

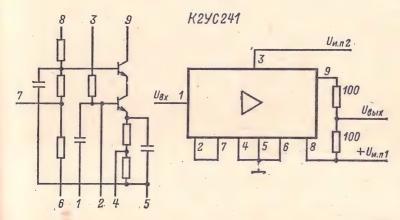
<sup>\*\*\*</sup> Обратное сопротивление перехода база — эмиттер транзистора  $T_{\mathfrak{s}}$ .

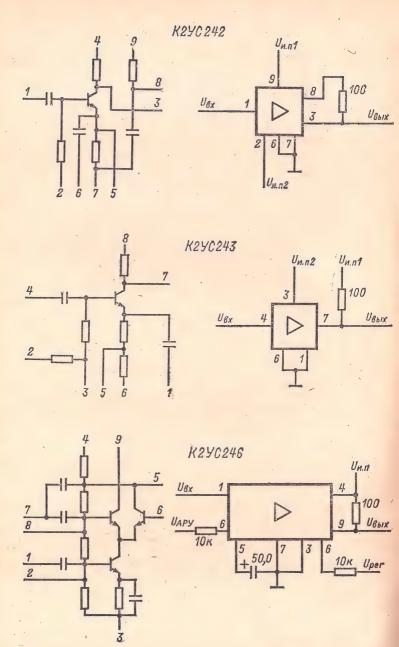
## - СЕРИЯ К224

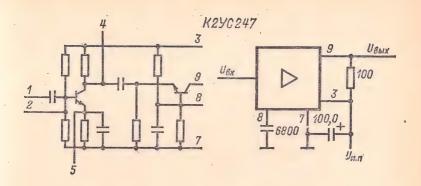
#### Состав серий:

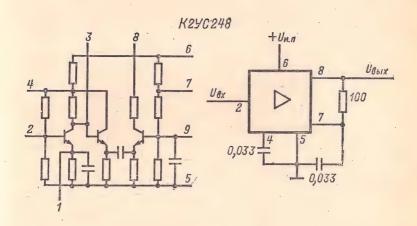
K2YC241 усилитель касколный. К2УС243 — усилитель универсальный. K2YC242, K2YC244, К2УС245 — усилитель НЧ. K2YC246 усилитель ВЧ регулируемый. K2VC247 - усилитель промежуточной частоты изображения выходной. K2VC248 - усилитель ПЧ звукового сопровождения. K2YC249 усилитель универсальный. К2УБ241 видеусилитель предварительный. K224 VH1 - усилитель НЧ по специальной АЧХ. К2УП241 - усилитель дифференциальный. K2XXA241. К2ЖА242 — преобразователь частоты. K2WA243 - детектор АМ и усилитель АРУ, K2WA244 - усилитель-ограничитель. К2ДС241 детектор частотный. K2KT241 - ключ электронный. К2ПП241 стабилизатор напряжения. K2TC241 - RST-триггер. К224АФ1 мультивибратор универсальный.

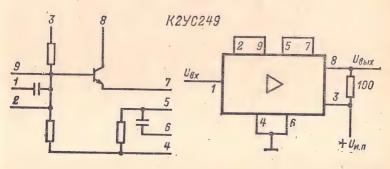
К224НТ1А—К224НТ1В—набор транзисторов структуры *n-p-n*. Корпус прямоугольный пластмассовый «Трап».

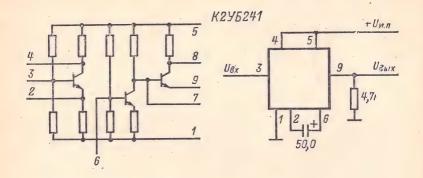


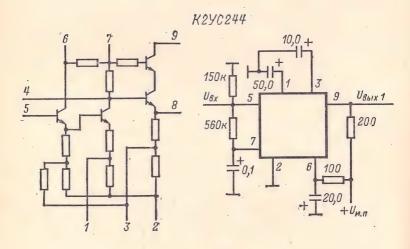


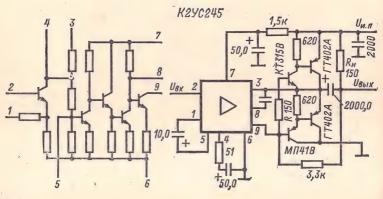












245 K2.yC246	2,0 12 ± 10%	1	0,8	25 **		\_	. 1	30	-1	45	1,0	MB)	<i>f f f f f f f f f f</i>	
K2VC245	5,4—12,0	1	5,0	1	140	15 KOM△	□08	.	200		. 1 -	3,0□ (1,2 MB)	0,4	
K2VC244	5,4—9,0	1	0,9	.	30	20 KOM△	□08	1	□ 20□	1	1	5,0□ (0,3 B)	1	
K2VC243	3,6—9,0	3,0 = 5%	1,8	25 *	1	150 *	1	10	1	110	12	:1	1	
K2VC242	3,6—9,0	3,0 ± 5%	1,8	25 *	1	150 *	- 1	0,15	1	30	12	1	1	
K2VC241	5,4—12,0	3,0 ± 5%	4,0	25 *	1	150.*	1	0,15		110	12	1	.1	
Обозначение параметра	$U_{\mathrm{n.n1}}$ , B	$U_{\mathrm{\scriptscriptstyle H.II2}},\mathrm{B}$	Іпот, мА, не более	S <sub>BA</sub> , мА/В, не менее	$K_{\rm y, \ U}$ не менее	$R_{\rm BX}$ , Om, не менее	<i>f</i> в, Гц	f <sub>B</sub> , MΓu	<i>f</i> в, кГц	f <sub>B</sub> , MΓμ	К <sub>нр, Ач</sub> , дБ, не более	<i>K</i> <sub>г</sub> , %, не более	Рвых, Вт, не менее	

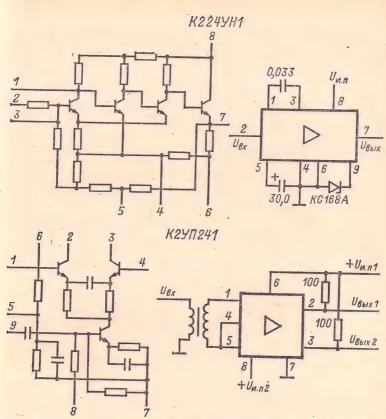
К2УП241	$\begin{array}{c} 5,4-9,0 \\ 3,0\pm5\% \\ 3,5 \\ 15(T_1),7) \\ 150(T_1,7) \\ 500(T_2),* \\ 0,15 \\ & 0,15 \\ & & -10 \\ & & -12 \\ & & & -12 \\ & & & -12 \\ & & & & -12 \\ & & & & -12 \\ & & & & -12 \\ & & & & -12 \\ & & & & & & -12 \\ & & & & & & -12 \\ & & & & & & -12 \\ & & & & & & -12 \\ & & & & & & -12 \\ & & & & &$
K2V 5241	12 ± 10% 15 1,5 *** 25 6,5
K 224 V H I	9 ± 20% 20 15∆ 50 кОм∆ 300 - 3,4° 3,4° 3,4° 3,4° 3,4° 3,4° 3,4°
K2VC249	12 ± 10% 4,0 20 *** - - 0,3 30 6,0
K2VC248	12 ± 10% 15 1000 ***
K2VC247	12 ± 10% 28 50 **
Обозначение параметра	$U_{\rm H, III}$ , B $U_{\rm H, III}$ , B - $I_{\rm IIOT}$ , MA, He formee $S_{\rm BA}$ , mA/B, He menee $K_{\rm Y, U}$ He menee $R_{\rm BX}$ , OM, He menee $f_{\rm H}$ , $\Gamma_{\rm II}$ $f_{\rm B}$ , M $\Gamma_{\rm II}$ $f_{\rm B}$ , M $\Gamma_{\rm II}$ $f_{\rm B}$ , M $\Gamma_{\rm II}$ $f_{\rm B}$ , M $\Gamma_{\rm II}$ $K_{\rm Hp}$ , A $I_{\rm II}$

\* На частоте f=10 МГц. \*\* На частоте f=35 МГц. Диапазов регулировки крутизны К2УС246 40 дБ при  $U_{
m per}=5-8$  В.

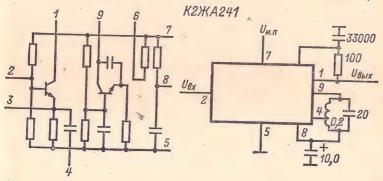
\*\*\* Ha yacrore f = 6,5 Mfq.  $\Delta$  Ha vacrore  $f = 1 \text{ к} \Gamma \mu$ .

Параметры соответствуют работе микросхем в усилителях с оконечными каскадами на навесных гранзисторах; для уси-лителя на микросхеме К2УС245 при R<sub>н</sub> = 15 Ом.

• Спад частотной характеристики в области высоких частот 6+05 дВ.



Входной трансформатор выполнен на сердечнике М600НН-К7  $\times$  4  $\times$  2 (для  $f=150\,$  кГц), М150ВЧ2-К7  $\times$  4  $\times$  2 (для  $f=10\,$  МГц) или М30ВЧ2-К7  $\times$  4  $\times$  2 (для  $f=110\,$ МГц); обмотки по 15 витков ПЭВ-1 0,1.



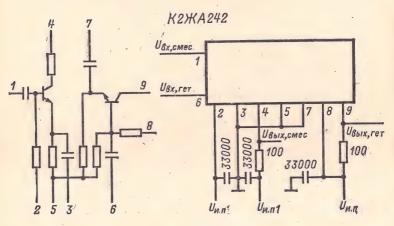
Обозначение параметра	К2ЖА241	К2ЖА242	К2Ж А243	K2ЖA244
U <sub>и. п1</sub> , В U <sub>и. п2</sub> , В U <sub>и. п3</sub> , В ** I <sub>пот</sub> , мА, не более	3,0—5,0 — — 3,8 7,0 ***	3,6—9,0 * 3,0 ± 5% 3,0—3,6 3,8 18 *	3,0 ± 5% - 1,2	12 ± 10%  - 10 2,0
$K_{n, U}$ не менее $R_{\text{BX}}$ , Ом, не менее		14 ** 		(4,5 мГц) —
$f_{\mathbf{u}}$ , М $\Gamma$ $\mathbf{u}$	10 * 65 ** 110 * 120 **	0,15 * 0,50 ** 30 * 30 **	$f_{MOД} = 1 \text{ кГц}$ $m = 0.3$	3,0 6,0 —
$K_{ m Hp,\ Au}$ , дБ, не более	12 *	12 * 10 **		

\* Смесителя.

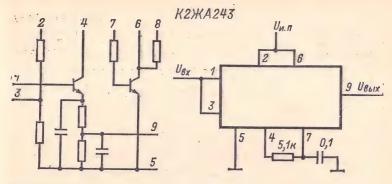
\*\* Гете родина. \*\*\* На частоте f = 10 МГц.

 $\triangle$  При  $R_{\rm H} = 20$  кОм.

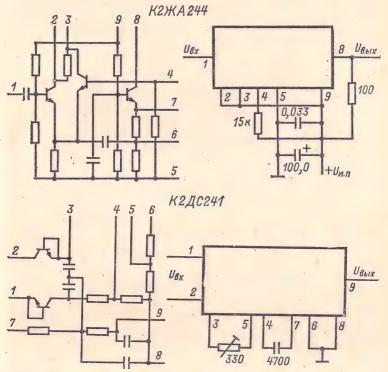
□ На частоте f = 465 кГц.



Напряжение  $U_{\mathsf{u},\mathsf{n}3}$  подается на вывод 9.



Напряжение  $U_{\mathrm{вых}}$  АРУ снимается с вывода  $\delta$ .

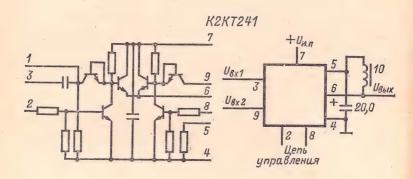


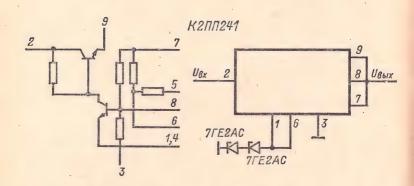
Вторичная обмотка выходного трансформатора УПЧ подключается к выводам 1 и 2. Подстроечный резистор сопротивлением 330 Ом служит для симметрирования плеч детектора отношений.

## Электрические параметры микросхемы К2ДС241

$U_{\mathrm{pl. pl.}}$	$9 B \pm 20\%$
Полоса пропускания $\Delta f$	5—20 МГц
Коэффициент передачи напряжения при $R_{\rm H} = 20$ кОм не	
менее	0,15 *
I <sub>пот</sub> , мА, не более	5,0

\* Отношение напряжения выходного НЧ сигнала к входному ЧМ сигналу.





## Электрические параметры микросхемы К2КТ241

Напряжение источника питания $U_{\rm u.n}$	12 B ± 10% 15 мA 3—6 МΓц * 0—1,5 B 7—12 B
Коэффициент передачи открытого ключа	0,8
Коэффициент подавления сигнала закрытым ключом	40 17
не менее	40 дБ

\* Коэффициент неравномерности АЧХ не более 3 дБ.

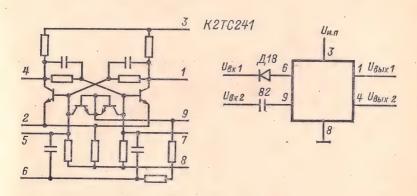
## Электрические параметры микросхемы К2ПП241

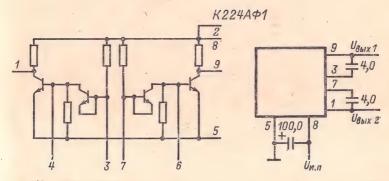
$T$ ок потребления $I_{not}$		2,5 мА
Входное напряжение		5,4—12 B
Коэффициент стабилизации напряжения	не менее	3,3—3,9 B *

\* Определяется подключенными навесными стабисторами.

## Электрические параметры микросхемы К224АФ1

Напряжение источника питания	9 B ± 20%
Потребляемая мощность не более	100 мВт
Ток потребления не более	6 мА
Длительность импульса	95—135 мс
Период повторения импульсов	900—270 мс
Амилитуда импульсов	7 B
Сопротивление нагрузки	15 кОм ± 1%





13 п/р Тарабрина Б. В.

#### Электрические параметры микросхемы К2ТС241

Напряжение питания $U_{u.n}$	12 B ± 10%
Ток потребления $I_{\text{пот}}$ не более	10 MA
Полоса пропускания $\Delta f$	10—20 кГц
Чувствительность по входу 6 не менее	4 B
То же по входу 9 не менее	1,8" B
Амплитуда выходного импульса $U_{\mathrm{вых. A}}$ не менее	5 B
Длительности фронта и спада выходного импульса не	
более	5 мкс

#### K224HT1A - K224HT1B

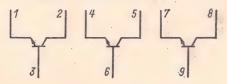


Таблица 3-43

Обозначение параметра	K224HT1A	224HT15	K224HT1B
$U_{\rm K}$ . Э, $U_{\rm K}$ . Б, В, не более	15	15.	. 15
$h_{219}^{1}$	30—90	50—150	70—280
IK, Make, MA	20	20	201
I <sub>КБО</sub> , мкА, не более <sup>2</sup>	0,5	0,5	0,5
I <sub>ЭБО</sub> , мкА, не более³	1,0	1,0	1,0
$U_{ m K}$ Э. нас, В, не более	0,7	0,7	0,7
h <sub>219</sub>   не менее 4	3,0	3,0	3,0
$C_{\mathfrak{I}}$ , п $\Phi$ , не более $\mathfrak{I}$	6,0	6,0	6,0
$C_{\kappa}$ , пФ, не более	5,0	5,0	5,0
Постоянная времени цепи обратной связи, нс <sup>6</sup>	100	100	100
<i>F</i> , дБ, не более <sup>7</sup>	6,0	6,0	6,0

<sup>1</sup> При  $U_{K9} = 1,0$  В.

 $<sup>^{2}</sup>$  При  $U_{KB} = 10$  В.

<sup>&</sup>lt;sup>в</sup> При *U*<sub>БЭ</sub> = 3,5 В.

<sup>&</sup>lt;sup>4</sup> При  $U_{\text{K}\Im} = 2,0$  В, f = 100 МГц.

<sup>5</sup> При f = 10 МГц.

 $<sup>^{6}</sup>$  При  $U_{
m K3} = 2$  В, f = 10 МГц.

<sup>7</sup> При U КЭ= 2,0 В.

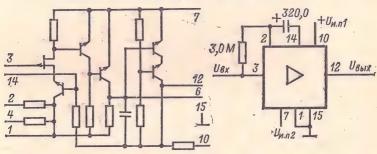
## СЕРИИ 226 И К226

#### Состав серий:

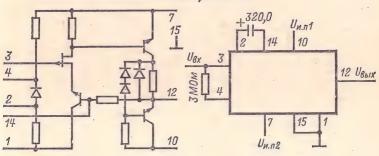
2УС261A — 2УС261В, К2УС261A — К2УС261В, 2УС262A — 2УС262В, К2УС263A, 2УС263Б, К2УС263A — К2УС263В, К2УС264A — К2УС264В, К2УС264A — К2УС264В, 2УС265A — 2УС265В, К2УС265A — 2УС265В

Корпус металлостеклянный прямоугольный 151.15-2.

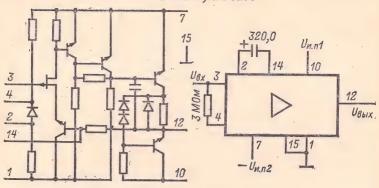
# 2YC261A-2YC261B; K2YC261A-K2YC261B



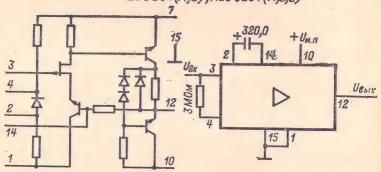
## 2УС262;К2УС262



## 24C263;K2YC263

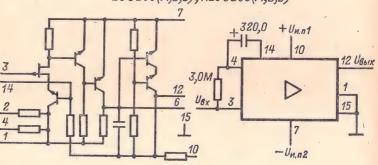


# 2YC264(A,5); K2YC264(A,5,8)



Напряжение  $U_{\rm H, 112}$  подается на вывод 7.

# 2YC265(A,E,B); K2YC265(A,E,B)



Обозначение параметра	2VC261 (A, B, B), K2VC261 (A, B, B), 2VC265 (A, B, B), K2VC265 (A, B, B),	2VC262 (A, B, B), K2VC262 (A, B, B)	2VC263 (A, B), K2VC263 (A, B, B)	2VC264 (A, B), K2VC264 (A, B, B)
U <sub>и. п1</sub> , В*	+12,6	+12,6	+6,0	160
			70,0	+6,0
U <sub>и. п2</sub> , В*	-6,3	6,3	9,0	9,0
P <sub>not1</sub> , MBT	60	-50	15	10
$P_{\text{пот2}}$ , мВт	55	45	45	25
K <sub>r</sub> , %**	5,0	5,0	5,0	5,0
f <sub>н</sub> , Гц***	20	20	20	20
f <sub>B</sub> , κΓц***	100	100	100	100
$R_{\rm BX}$ , МОм, не менее $\Delta$	10	10	10	10
R <sub>вых</sub> , Ом, не более	100	100	100	300
$C_{\mathtt{BX}}$ , п $\Phi$ , не более	20	20		-

Таблица 3-45

Тип интегральной микросхемы	K <sub>y, U</sub>	Напряжение шумов $U_{\mathrm{m}}$ , мВ, не более*
2YC261A, K2YC261A 2YC261B, K2YC261B 2YC261B, K2YC261B 2YC262A, K2YC262A 2YC262B, K2YC262B 2YC263A, K2YC263A 2YC263B, K2YC263B 2YC263B, K2YC263B K2YC263B X2YC264A, K2YC264A 2YC264B, K2YC264B X2YC264B, K2YC265B X2YC265B, K2YC265B 2YC265B, K2YC265B	276—324 250—310 290—350 27,6—32,4 25,0—31,0 29,0—35,0 270—330 270—330 9,0—11,0 9,0—11,0 92—108 80—120 92—120	5,0 12 12 5,0 12 12 5,0 12 18 5,0 12 18 5,0 12 18

<sup>\*</sup> В полосе частот 20 Гц — 20 кГц при подключении на вход емкости 4700 пФ.

<sup>\*</sup> Допускаемое отклонение  $\pm 10\%$ . \*\* При  $R_{\rm H}=3$  кОм и  $U_{\rm BЫX}=1.5$  В. \*\*\* Снижение усиления на частотах  $f_{\rm H}$  и  $f_{\rm B}$  не более 3 дБ.

 $<sup>\</sup>triangle$  Πρи  $C_{\rm BX} = 20$  πΦ.

## СЕРИИ 228 И К228

#### Состав серий:

2УС281,	K2YC281	<ul> <li>усилитель универсальный.</li> </ul>
2УС282,	K2YC282	<ul> <li>усилитель регулируемый.</li> </ul>
2УС283,	К2УС283	<ul> <li>усилитель каскодный.</li> </ul>
2УС284,	К2УС284	<ul> <li>усилитель балансный.</li> </ul>
2CA281,	K2CA281	- схема сравнения токов.
2КД281,	К2КД281	— ключ диодный.
2ПД281,	К2ПД281,	
2ПД282,	К2ПД282	— преобразователь декодирующий.
2HK281,	K2HK281	<ul> <li>— матрица комбинированная.</li> </ul>
2HE281,	K2HE281	<ul><li>набор конденсаторов.</li></ul>

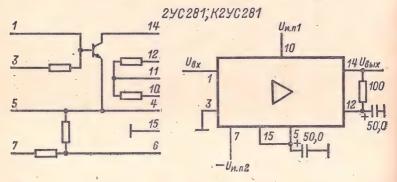
Корпус металлостеклянный прямоугольный 151.15-2.

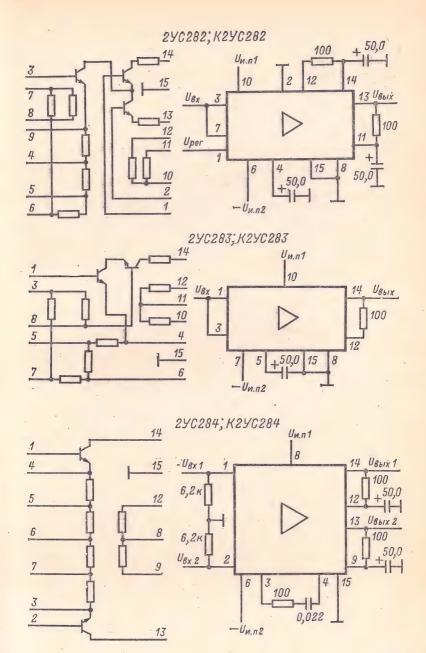
Напряжения источников питания всех микросхем:  $U_{\text{и.пi}} = +6.3 \text{ B} \pm 10\%$ ;  $U_{\text{и.пi}} = -6.3 \text{ B} \pm 10\%$ .

Таблица 3-46

Обозначение параметра	2УC281, K2УC281	2УС282, К2УС282	2УС283, Қ2УС283	2УС284, К2УС284
P <sub>пот</sub> , мВт, не более*	70	70	70	85
$S_{B.A}$ при $f=5$ МГц, мА/В,	9,5—10,5	9,5—10,5	9,5—10,5	≥ 5,0
не менее $S_{B-A}$ при $f = 60$ МГц, мА/В, не менее	7,5	7,5**	7,5	<del></del>
IK, BLIX, MA	3,2-4,0	3,1-4,6	3,0-4,6	2,0—2,8△
$R_{\rm BX}$ при $f = 60$ МГц, Ом,	400	400	400	400
$R_{\rm BMX}$ при $f = 60$ МГц, кОм, не более	50	100	100	50

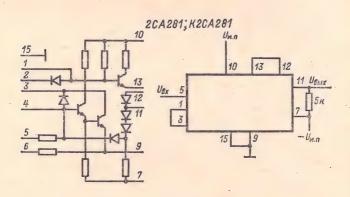
\* Во всем рабочем диапазоне температур. \*\* Диапазон регулирования  $S_{B,A}\pm50$  дБ; изменение регулирующего напряжения в диапазоне регулировки  $S_{B,A}$  в пределах 40 дБ составляет  $\pm1,25$  В.  $\triangle$  Разбаланс выходных напряжений при f=5 МГц не более 3%.

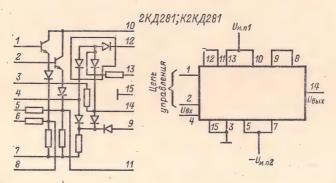




#### Электрические параметры микросхем 2СА281 и К2СА281

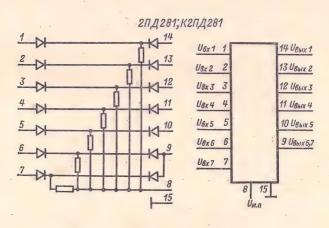
·					
Потребляемая мощность не более	65 мВт 1,3—1,45 В				
не более	−0,5 B +2,7 B				
от +2,3 В до -0,4 В не более	20 мкА				
Электрические параметры микросхем 2КД281 и К2КД281					
Потребляемая мощность не более	100 мВт				
того ключа не менее	0,4 B				
Сопротивление нагрузки $R_{\rm H}$	300 Om				
верхний	+2,5 B +0,5 B				
Напряжение на выходе открытого ключа	U,10-U,17 B				

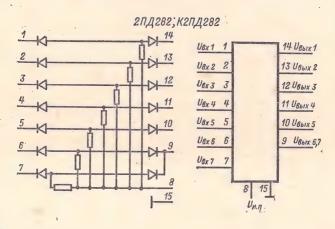




Электрические параметры матриц 2НК281 и К2НК281
Относительный разброс прямого падения напряжения на диодах при токе I мА не более
Сопротивление резисторов 2 кОм
Относительный разброс номинальных сопротивлений резисторов не более
Мощность резисторов
Прямой ток каждого диода не более 5 мА
Электрические параметры конденсаторов микросхем 2HE281 и K2HE281
Емкость каждого конденсатора не менее 0,012 мкФ
Напряжение конденсаторов не более
Тангенс угла потерь не более* 0,035
* Во всем диапазоне рабочих температур.
Электрические параметры микросхем 2ПД281, К2ПД281, 2ПД282 и К2ПД282
Напряжение источника питания 2ПД281, $K2$ ПД281 $-6$ ,3 $B\pm10\%$
Напряжение источника питания 2ПД282, K2ПД282 $+6,3B\pm10\%$
Потребляемая мощность не более* 50 мВт
Значение разрядного тока**:
$I_1 = I_3 \pm 2\%$
$I_2 = I_3 \pm 2\%$
$I_3 = 1,93 - 2,17 \text{ mA}$
$I_4 = \frac{I_3}{2} \pm 2\%$
$I_5 = \frac{I_3}{4} \pm 3\%$
$I_6 = \frac{I_3}{8} \pm 5\%$
$I_7 = \frac{I_3}{16} \pm 10\%$
Управляющее напряжение $U_{ ext{vnp}}$
* Во всем днапазоне рабочих температур ** Цифровой индекс обозначает номер разряда.







# **СЕРИЯ 235**

#### ' Состав серии:

2УС351A, 2УС351B } — усилитель ВЧ.

2УС352 - усилитель ПЧ.

2УС353 — усилитель с АРУ.

2УС354 — усилитель с эмиттерными повторителями.

2УС355 — усилитель НЧ.

2УС356 — универсальный каскад.

2УС357 — усилитель ПЧ с АРУ и эмиттерными повторителями.

2ПМ351 — формирователь импульсных сигналов.

2ПС351 — преобразователь частоты.

2ПП351 — делитель напряжения управляемый для системы АРУ,

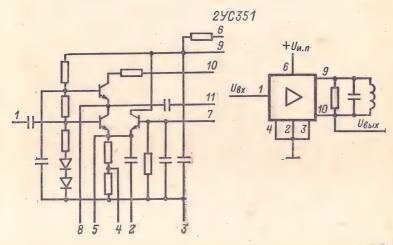
2ДС351 — детектор ЧМ сигналов с ограничителями.

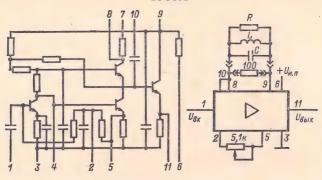
2ДАЗ51 — детектор АМ сигналов и АРУ с УПТ.

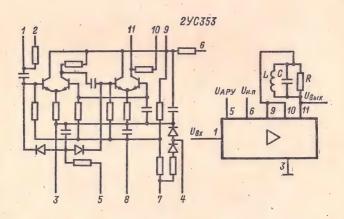
2МПЗ51 - модулятор кольцевой.

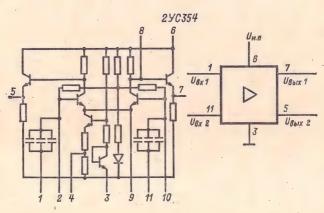
2КД351 - коммутатор электронный.

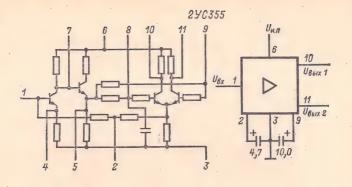
Корпус металлополимерный прямоугольный «Акция». Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm H.R}=6,3~{\rm B}\pm10\%$  «

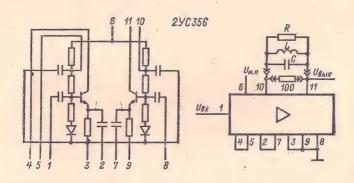


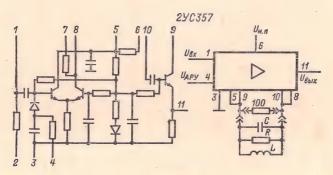












Значения R, C и L выбирают в зависимости от требуемой частоты и добротности.

	2VC357	30,0 10 5,0 (200) 0,5 2,0 20 10 16 16 16 2,2 2,2 2,2 2,2 2,0 2,0 2,0 2,0	
272	2VC356	28,0 12 (10) 5,0 (100) 0,1 1,2 15 20 6±3 ———————————————————————————————————	
	2VC353	23,0 70 (1,6) 30 (25) 0,12 2,5 20 15 6±3 400 86 2,2±15%	•
	2VC352	17,5 75 (1,6) 25 (25) 0,25 3,0 15 15 18 18	
	2VC351A, 2VC351B	$ \begin{array}{c} 20,0 \\ 20 (10) \\ 7 (170) \\ 1,0 \\ 0,5 \\ 25 \\ 20 \\ 6\pm 3 \\ 200 \\ 46 \\ +1,7\pm 10\% \\ 7-10 \end{array} $	
	Наименование параметра	$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более* $S_{\text{В. а.}}$ , мА/В, не менее** $f_{\text{н.}}$ , МГц, не более $R_{\text{вх.}}$ , кОм, не более $R_{\text{вых.}}$ , пФ, не более $C_{\text{вых.}}$ , пФ  Максимальная глубина регулн-ровки по цепи АРУ при $U_{\text{APy}} = 4$ В, дБ, не менее Напряжение задержки АРУ, В, не менее $V_{\text{вых.}}$ дБ, не более $V_{\text{вых.}}$ дБ, не более $V_{\text{вых.}}$ дВ, не более	

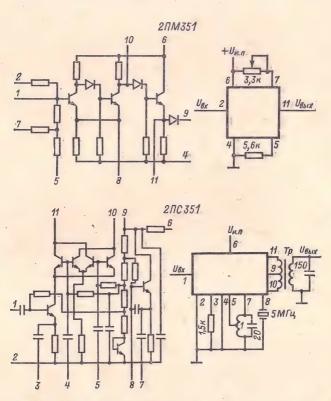
измеряют крутизну вольт-амперной характеристики SB. А.

\*\*\* Для микросхем 2УСЗ51А и 2УСЗ51Б на частоте f=10 МГц, для остальных микросхем на частоте f=1,6 МГц.

 $\Delta$  Максимальное выходное напряжение в режиме ограничения: для микросхем 2УС352, 2УС353, УС357 при f=1,6 МГ ${\bf u}$ ,  $R_{oe}=10$  кОм; для микросхемы 2УС356 при f=10 МГ ${\bf u}$ ,  $R_{oe}=1$  кОм. Прия микросхемы 2УС352 указана глубина регулировки усиления внешним резистором, подключенным к выводам 2 и 5.

#### Электрические параметры микросхемы 2ПМ351

Потребляемая мощность не более	20 мВт
Амплитуда выходного импульса не менее	2.5 B
Напряжение срабатывания не более	225 мВ
Максимальная частота запускающих импульсов не	
менее	1 МГп
Входное сопротивление не менее	5 кОм
Сопротивление нагрузки не менее	1 кОм



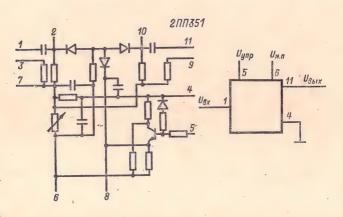
T
ho — дифференциальный трансформатор промежуточной частоты ( $f=1,6\,$  МГц).

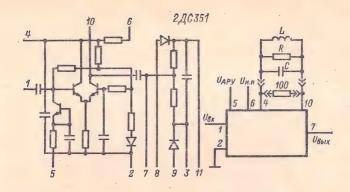
## Электрические параметры микросхемы 2ПС351-

Потребляемая мощность не	е более		35 мВт
Крутизна преобразования	не менее:		
при € —10 МГп	// 10 MB	f 0 / Mr.	

при  $f_{\rm BX}\!=\!10$  МГп,  $U_{\rm BX}\!=\!10$  мВ,  $f_{\rm rer}\!=\!8,4$  МГп,  $U_{\rm rer}\!=\!100$  мВ

при $f_{\text{BX}} = 150$ МГц, $U_{\overline{\text{BX}}} = 10$ мВ, $f_{\text{rer}} = 148,4$ МГц,	,
$U_{ m rer}\!=\!100~{ m MB}$	2,5 мА/В
Нижняя граничная частота не более**:	
по входу сигнала	600 кГц
по гетеродинному входу	50 кГц
Коэффициент подавления частоты:	,
по сигнальному входу не менее	10 дБ
по гетеродинному входу не менее	10 дБ
Входное сопротивление*:	
сигнального входа не менее	1,0 кОм
гетеродинного входа не менее	1,5 кОм
Входная емкость:	
сигнального входа не более	25 πΦ
гетеродинного входа не более	25 пФ
Напряжение собственного гетеродина не менее	300 мВ
* На частоте $f == 10$ МГц. ** На уровне $-6$ дБ.	,
Электрические параметры микросхемы 2ПП351	
Ток потребления не более	3,2 мА
Ток потребления цепи управления при $U_{ m ynp}\!=\!4$ В,	1
$U_{\text{BX}}\!=\!200$ мВ, $f_{\text{BX}}\!=\!0,5$ МГц не более	2,2 мА
Коэффициент ослабления при $U_{\rm упр}\!=\!4$ В не менее	46 дБ
Начальное ослабление при $U_{ m ynp} \! = \! 0,\! 8$ В не более	8 дБ





#### Электрические параметры микросхемы 2ДС351

Крутизна вольт-амперной характеристики $S_{\rm B,\ A}$ не ме-	
нее*	10 mA/B
Крутизна вольт-амперной характеристики не менее ***	5 mA/B
максимальное выходное напряжение в режиме ограниче-	
ния не менее	2,5 B
Максимальные пределы регулирования по цепи АРУ	
не менее	46 дБ
Напряжение задержки АРУ	$2,3 \text{ B} \pm 10\%$
Входное сопротивление не менее**	15 кОм
Бходная емкость не оолее	25 пФ
Входное напряжение, соответствующее порогу ограниче-	
ния выходного тока	90±30 MB
Нижняя граничная частота не более	0,1 MI ц
Выходная емкость не более	12 пФ

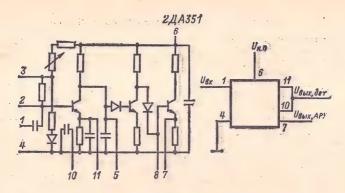
<sup>\*</sup> При  $U_{\rm BX}=10$  мВ, f=1,6 МГц,  $R_{\rm H}=100$  Ом. \*\* На частоте f=1,6 МГц. \*\*\* На частоте f=100 МГц,

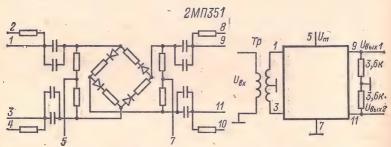
## Электрические параметры микросхемы 2ДА351

Потребляемая мощность не более	15,2 мВт
Коэффициент передачи детектора не менее*	0.4
Коэффициент передачи по управляющему напряжению АРУ	,
не менее	20 дБ
Входное сопротивление не менее**	3 кОм
Входная емкость не более	25 пФ
Начальное выходное напряжение АРУ не более	0.8 B
Верхняя граничная частота детектора не менее	100 MFm
Нижняя граничная частота детектора не более	300 кГи
Верхняя граничная частота модуляции не менее	12 кГп
Коэффициент гармоник не более	5%
Максимальное выходное напряжение АРУ не менее	4 B
The state of the s	

<sup>\*</sup> При  $U_{\rm BX}=0.18$  В, несущей частоте 1,6 МГц, часто те модуляции 0,1 МГц, коэффициенте модуляции m=0,3, сопротивлении нагрузки  $R_{\rm H}=5.1$  кОм.

<sup>\*\*</sup> Ha частоте 1,6 МГц.





Тр — широкополосный трансформатор.

## Электрические параметры микросхемы 2МП351

Коэффициент передачи напряжения*:	
при $f_{\rm BX} = 2500$ к $\Gamma$ ц не менее 0,1	
при $f_{\text{BX}} = 50 - 200$ к $\Gamma$ ц не менее 0,2	
Крутизна характеристики в режиме фазового детектора	
не менее*	П.,
Коэффициент подавления высокой частоты*:	-913
при $f_{\rm BX}\!=\!2500$ кГц не менее	
при $f_{\rm BX} = 50 - 200$ кГц не менее	
Асимметрия коэффициента передачи при прямом и инвер-	
сном включении*:	
при $f_{\rm BX} = 2500$ кГц не менее	
при $f_{\rm BX} = 50 - 200$ кГц не более 10%	
при $f_{\rm BX} = 50 - 200$ кГц не более	
по сигнальному входу не менее	-
по модулирующему входу не менее	-
Нижняя граничная частота по сигнальному входу не	
более	

<sup>\*</sup> При  $U_{\rm BX}=1.6$  В,  $U_{\rm MOM}=0.5$  В,  $f_{\rm MOM}=1$  кГц. \*\* При  $U_{\rm BX}=1.6$  В,  $f_{\rm BX}=200$  кГц.

#### Электрические параметры микросхемы 2КД351

Ток потребления не более	0,5 mA
Напряжение управления	+6.3  B
Ток управления не более	2.5 MA
Затухание сигнала:	
в открытом канале не более	6 дБ
в закрытом канале не менее	34 дБ
между каналами не менее	
Нижняя граничная частота не более	

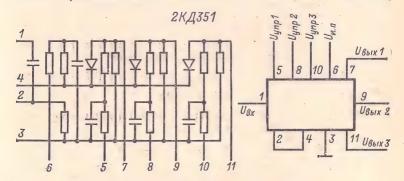


Таблица 3-48

Наименование параметра	2УC354	2¥C355
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более	23,0	14,0
$K_{v,\;U}$ не менее	16*	400**
Коэффициент асимметрии выходных напряжений, %, не более	10*	15**
f <sub>в</sub> , МГц, не менее***	4,0 (7,5)	0,01
f <sub>н</sub> , Гц, не более***	(2500)	25
$U_{\text{вых. макс}}$ при $K_{\text{r}} = 5\%$ , В, не менее	0,6	1,0
Выходное напряжение в режиме ограничения по несимметричному выходу, В, не менее	1,2△	1,6*
Входное сопротивление $R_{\rm BX}$ , кОм, не менее	4,0	4,0
U <sub>огр, вх</sub> , мВ, не менее	60	<u></u>
Глубина регулировки усиления, дБ, не менее	4,0	_
$K_{\rm oc,\; cф}$ при $f=120$ кГц, дБ, не менее	40	_

<sup>\*</sup> При f=10 кГц,  $U_{\rm BX}=10$  мВ. \*\* При f=1 кГц,  $U_{\rm BX}=2$  мВ. \*\*\* На уровне — 3~(-6) дБ.  $\triangle$  При f=10 кГц,  $U_{\rm BX}=0,5$  В.

# СЕРИЯ К237

#### Состав серии

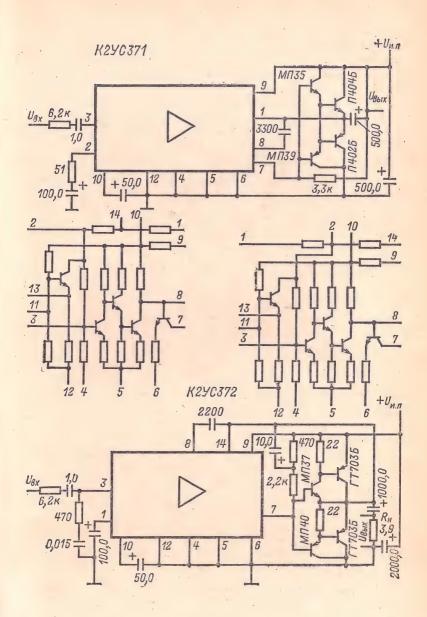
	·
К2УС371, К2УС372, К2УС373-}	— усилитель НЧ,
К2УС375	— усилитель ПЧ, ЧМ тракта
K2XKA371	— усилитель и преобразователь частоты в АМ трактах.
К2ЖА372	— усилитель ПЧ с детектором АРУ.
K2)KA373	<ul> <li>оконечный усилитель записи и усилитель с выпрями- телем для индикатора уровня записи.</li> </ul>
K2)KA375	— усилитель и преобразователь частоты УКВ диапазона.
K2)KA376	— усилитель ПЧ ЧМ сигналов.
К2ГС371	<ul> <li>генератор тока стирания — подмагничивания и стабили- затор напряжения.</li> </ul>

Корпус прямоугольный полимерный (рис. 1-3).

Таблица 3-49

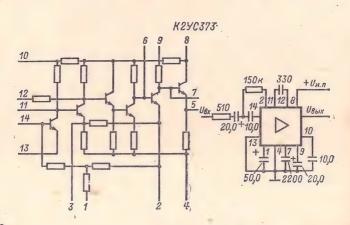
Обозначение параметра	K2VC371	<b>К</b> 2УС372
<i>U</i> <sub>θ. π</sub> , B	+9,0+1,0	$+12,0^{+8}_{-4,8}$
$P_{ m not}$ , мВт, не более	50	225
U <sub>BЫX</sub> , B	1,8 *	
$U_{\rm BX, \; HOM}$ , MB	15—30	25—50
<i>K</i> <sub>г</sub> , %, не более **	0,3	1,0
$U_{\mathrm{BMX, Makc}}$ , B, he mehee	2,2	
$f_{ m H}$ , Гц	60	30
$f_{ m B}$ , к $\Gamma$ ц	10	15

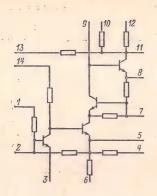
<sup>\*</sup> Номинальное выходное напряжение на выходе оконечного каскада на транвисторах при номинальной выходной мощности 0,5 Вт и сопротивлении нагрузки 6,5 Ом. 
\*\* На частоте f=1 кГц при номинальной выходной мощности (для  $K2VC371\ U_{BыX}=1,8$  В, для  $K2VC372\ U_{BыX}=3,5$  В).

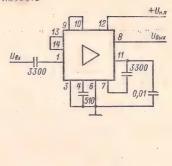


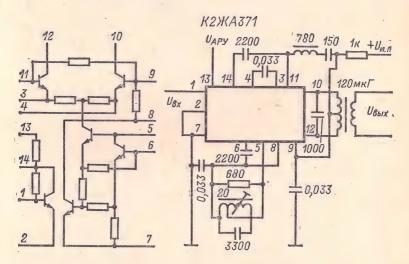
Наименование параметра	K2YC373	Қ2УС375	<b>К2ЖА373</b>	Қ2ЖА375
Напряжение источника	5±10%	$6,0^{+4}_{-1},^{0}_{5}$	5,0±10%	6,0±10%
питания, В				
$P_{\text{пот}}$ , мВт, не более *	20	50	22	80
$K_{\rm y, \ \it U}$ на частоте 10,7 МГц	≥ 1900	≥ 150	6,5—8,0	10-25
$U_{\mathrm{m}}$ , мкВ, не более	1,1		_	
f <sub>н</sub> , Гц	30△		·	
$f_{\rm B}$ , к $\Gamma$ ц	15△	-	- ;	108
$I_{\rm not}$ , м $A$ , не более	2,5	3,0	4,0	5,5
<i>K</i> <sub>г</sub> не более	0,7		1,6	
$R_{\rm BX}$ , Om, he mehee	-	. 300		
$U_{\text{ret}}$ , MB				120—180
Потенциалы выводов, В:				
2	_	0,6-0,72		. '
5	_	0,62-0,75	; . —	
11		5,4-5,6	_	- assessmin
4			0,06-0,12	
$6$ при $U_{\text{вых}} = 0$	"		0,04-0,12	
6 при U <sub>вых</sub> =0,8 В			0,8-1,0	-
		100		

- \* Во всем рабочем диапазоне температур.
- △ Неравномерность АЧХ не более 3 дБ.









# Электрические параметры микросхемы Қ2)Қ А371

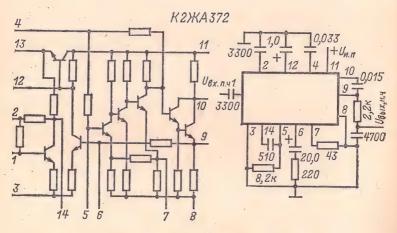
Напряжение источника питания . . . .

Потребляемая мощность не более	25 мВт
Ток потребления не более	3 мА
Уменьшение усиления на частоте 15 МГц по отношению к усилению на частоте 150 кГц не более	5 дБ *
Напряжение гетеродина (на эквивалентном сопротивле-	
нии контура гетеродина, равном $R_{oe} = 4$ кОм, между выволами 5 и 8 на частоте 15 МГи)	00 450 D

4,0-6,4 B

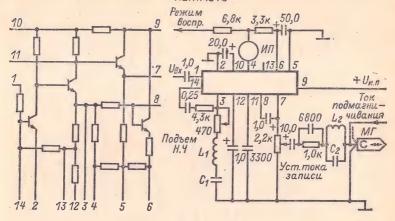
Коэффициент шума (при включении режекторного фильтра $L_{\Phi}C_{\Phi}$ ) на несущей 150 к $\Gamma$ ц не более	6 дБ*
Коэффициент усиления (при нагрузке смесителя на экви-	
валентное сопротивление 10 кОм между выводами <i>10</i> и <i>12</i> на частоте сигнала 150 кГп)	150-300 *

\* В режиме преобразования частоты.



Электрические параметры микросхемы К2Ж А372	-
Напряжение источника питания	4,0—6,4 B
Потребляемая мощность не более	25 мВт
Ток потребления не более	4,0 мА
Входное напряжение частоты 465 кГд при коэффициенте модуляции $m\!=\!0,\!3$ и напряжении НЧ на выходе детектора 30 мВ	12—25 мкВ
Изменение напряжения НЧ на выходе детектора при изменении напряжения ВЧ на входе усилителя ПЧ от 50 до 3000 мкВ не более	6 дБ
Коэффициент гармоник на выходе детектора при коэффициенте модуляции напряжения $\Pi\Psi$ $m=0.8$ , частоте модулирующего напряжения 400 $\Gamma$ ц и входном напряжении 300 мкВ не более	3%
Входное сопротивление	430—1000 Om
408	

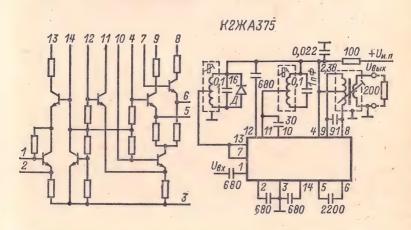
#### K2XXA373



 $И\Pi$  — стрелочный индикатор типа M478/3;  $M\Gamma$  — магнитная головка  $V\Gamma$ -9 (L=12 м $\Gamma\pm20\%$ , R=50 Ом  $\pm15\%$ ,  $Q=2,2\pm10\%$ );  $I_3=0,3$  мА (оптимальный).

Параметры элементов  $L_1$ ,  $C_1$  выбирают ориентировочно, исходя из условий:  $\rho_{\rm K}=430-480$  Ом;  $Q_{\rm K}\geqslant 10$ ;

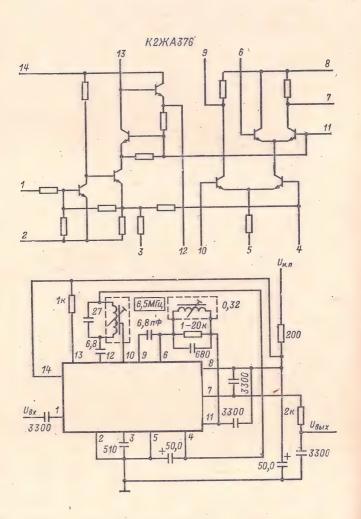
параметры элементов  $L_2$ ,  $C_2$  выбирают ориентировочно, исходя из условий:  $\rho_{\kappa}=1,4-1,8$  к;  $Q_{\kappa}\geqslant 30.$ 



Диод германиевый Д применяют в случае необходимости уменьшения влияния значения входного сигнала на частоту гетеродина.

## Параметры микросхемы К2ЖА376

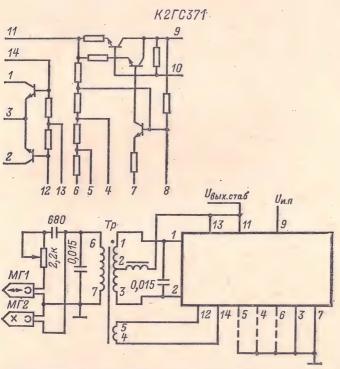
Напряжение источника питания $U_{u,n}$	6,0 B ±10%
Ток потребления $I_{\text{пот}}$ не более	6,0 мА
Потребляемая мощность $P_{\text{пот}}$ не более	80 мВт
Входное сопротивление не менее	300 Om
Крутизна преобразования не менее	2,0 мА/В
Подавление сопутствующей амплитудной модуляции	
не менее	20 дБ



#### Параметры микросхемы К2ГС371

Напряжение источника питания	9+1 B
Стабилизированное напряжение	
Суммарное значение $I_{K\ni O}$ транзисторов $T_1$ и $T_2$ не более	30,0 мкА
Напряжение насыщения регулирующих транзисторов	
$T_1$ и $T_2$	0,1—0,5 B
Ток потребления Іпот	
Потребляемая мощность не более	300 мВт

\* При замкнутых накоротко выводах 6-10. \*\* При напряжении питания  $U_{\rm u.\ n}=9$  В.



 $M\Gamma_1$  — магнитная головка УГ-9 (L=12 мГ);  $M\Gamma_2$  — магнитная головка СГ-9 (L=0,3 мГ).

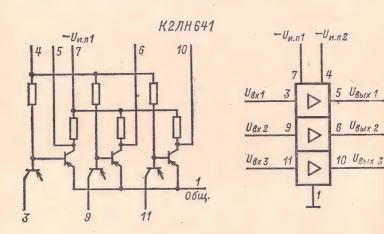
Трансформатор Tp и дроссель  $\mathcal{L}p$  выполнены на броневых сердечниках из материала 1500 ИМЗ типов Б11 и 69 соответственно. Витки обмоток и провода:  $W_{I=3}=28+2$ В  $(\bigcirc 0,15);~W_{4-5}=16~(\bigcirc 0,1),~W_{6-7}=60~(\bigcirc 0,13)$ — у трансформатора,  $W=100~(\bigcirc 0,1)$ — у дросселя. Индуктивность дросселя  $L_{\pi} \ge 2$  мГ при  $I_{0}=15$  мА.

# СЕРИЯ К264

#### Состав серии:

К2ЛН641-3 усилителя индикации.

**Корпус** прямоугольный металлополимерный «Тропа» Выводы: общий — I; —  $U_{\text{и. n1}}$  — T; +  $U_{\text{и. n2}}$  — T.



## Электрические параметры микросхемы К2ЛН641

Напряжение питания $U_{\text{и. n1}}$
Потребляемая мощность:
от источника питания $U_{\rm u. n2}$
Выходной ток $I_{\text{вых, макс}}$ :
постоянный 8 мА импульсный (при скважности, равной 9) 18 мА
Напряжение входного сигнала:
$U_{\rm BX}^{0}$
$U_{\rm BX}^1$
Длительность импульса
Напряжение выходного сигнала: $U_{\text{вых}}^{o}$

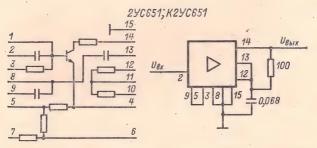
-40 B

# СЕРИИ 265 И К265

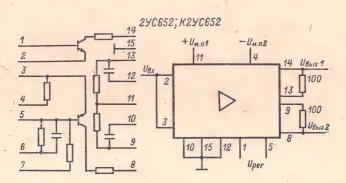
## Состав серий:

2YC651,	K2YC651	<ul> <li>усилитель универсальный.</li> </ul>
2УС652,	K2YC652	<ul> <li>усилитель регулируемый.</li> </ul>
2УС653,	Қ2УС653	<ul> <li>усилитель каскодный.</li> </ul>
2УС654,	К2УС654	<ul> <li>усилитель балансный.</li> </ul>
2УC655,	K2YC655	<ul> <li>усилитель универсальный.</li> </ul>
2УС656,	К2УС656	<ul> <li>усилитель дифференциальный.</li> </ul>
2УC657,	К2УС657	<ul> <li>усилитель каскодный.</li> </ul>
2УС658,	К2УС658	<ul> <li>усилитель широкополосный.</li> </ul>
2КД651,	К2КД651	<ul> <li>ключ электронный диодный.</li> </ul>
2ПД651,	К2ПД651, €	<ul> <li>преобразователь декодирующий.</li> </ul>
2ПД652,	К2ПД652	- преобразователь декодирующий.

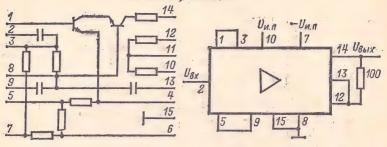
Корпус прямоугольный металлостеклянный 151.15-4. Напряжения источников питания всех микросхем:  $U_{\rm и.n.i} = +6.3~{\rm B} \pm 10\%$ ;  $U_{\rm и.n.i} = -6.3~{\rm B} \pm 10\%$  (кроме 2УС658 и К2УС658).

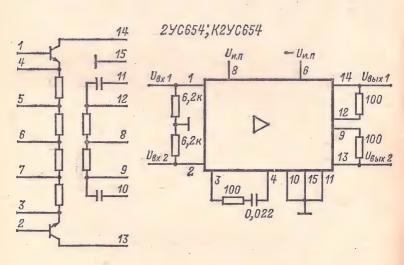


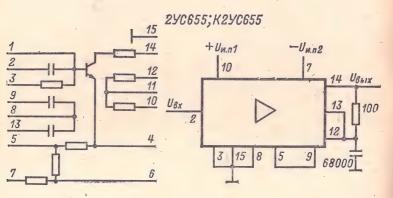
Напряжение  $U_{\rm u.n1}$  подается на вывод 10, напряжение  $U_{\rm u.n2}$  — на вывод 7.

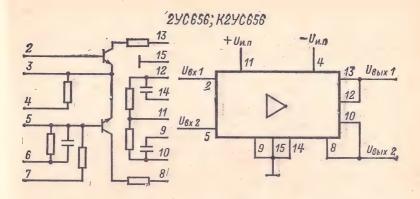


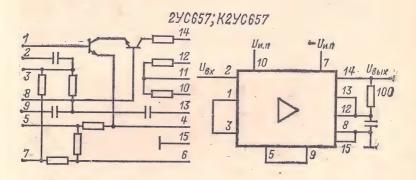
# 24C653; K24C653

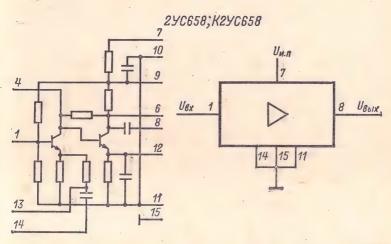


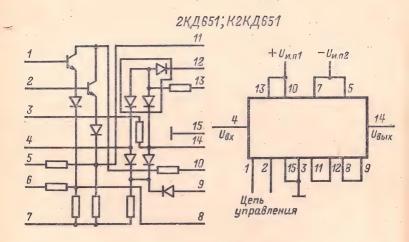


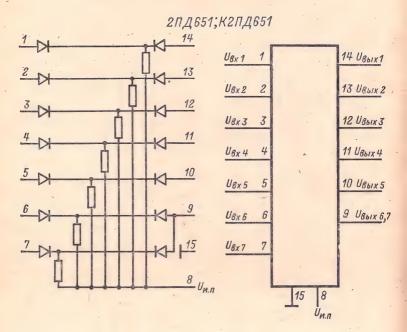






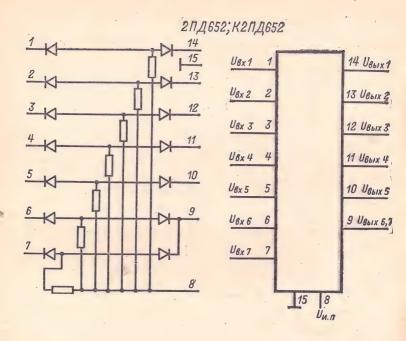






обозначение параметра	2VC651, K2VC651	2yC652, K2yC652	2VC653, K2VC653	2VC6E4, K2VC654	2 YC655, K2 YC655	2VC656, K2VC656	2VC657, K2VC657
		,					
Рпот, мВт, не более	02	70	70	68	70	20	- 02
Ток коллектора, мА	3,2-4,0	2,4-3,6	3,0-4,6	1,8-3,0	3,2-4,0	1	3,0—4,6
, S <sub>B. A</sub> на частоте 5 МГц, мА/В	9,5—10,5	0,8 1	9,5—10,5	//	9,5—10,5	№ 10	9,5—10,5
5 S <sub>B. А</sub> на частоте 60 МГи, мА/В	7,5-11,0	0,7 ≪	7,5—12,0	1	7,5-11,0	≥ 4,0	7,5—12,0
R <sub>вых</sub> на частоте 5 МГц, кОм, не более *	50	10	100	20	20	1	. 100
R <sub>вх</sub> на частоте 60 МГц, Ом, не менее *	400	1	400	400	400	100	400
f <sub>B</sub> , MFu	09	- 1	09	09 ,	09	1	09
Разбаланс выходных напряжений, %, не более **	1		1	3,5	1	6,0	1
Кш, дБ, не более△	1	1	1	ı	5,0	1	5,0
Кос, сф, дБ, не менее□	1	1	ļ	1	ı	17	-1
Дрейф разброса выходных напряжений, мВ/°С	1		1	1	1	3,0	
				-			

<sup>\*</sup> Bo be been passed than asone temperatyp. \*\* Ha vacrore f=5 Mfu.  $\triangle$  B than asone vacror 5-60 Mfu.  $\square$  Ha vacrore f=60 Mfu.



## Электрические параметры микросхем 2УС658 и К2УС658

Напряжение источника питания	-12,6 B ±10%
Потребляемая мощность не более	206 мВт
$T$ ок потребления $I_{\text{пот}}$	9—13 мА
Коэффициент усиления напряжения $K_{y, U}$ на частоте	75 115
f=30 МГц	7,5—11,5
То же на частоте $f=10$ МГц	7,0—11,0
Изменение коэффициента усиления в рабочем диапа- зоне температур не более	$^{+10}_{-21}\%$
Коэффициент неравномерности АЧХ в диапазоне частот 10—80 МГц не более	6 дБ

## Электрические параметры микросхем 2КД651 и К2КД651

Потребляемая мощность не более *	111 мВт
Коэффициент лередачи открытого ключа **	$0.8 \pm 0.1$
418	

Уровень ограничения выходного сигнала не менее□ 0.4 B Напряжение разбаланса открытого ключа не более 9.0 MB Напряжение на выходе открытого ключа: 0,218-0,260 B \* Во всем рабочем диапазоне температур. \*\* При  $R_{\rm H} = 300$  Ом,  $f_{\rm BX} = 15$  МГц.  $\square$  При  $R_{_{\rm H}} = 300$  Ом, указаны действующие значения напряжения.  $\triangle$  Отношение выходных напряжений открытого ( $U_{
m ynp}=2,5$  В) и закрытого ( $U_{
m vnp}=0,5$  В) ключа при  $f_{
m BX}=15$  МГц не менее 40 дБ. Электрические параметры микроскем 2ПД651, К2ПД651, 2ПД652, К2ПЛ652 Напряжение источника питания 2ПД651, К2ПД651 . . . . -6,3 В \* Напряжение источника питания 2ПД652, К2ПД652 . . . . +6,3 В Потребляемая мощность не более \*\* Значения разрядных токов:  $I_1 = I_2 \pm 0.25\%$  $I_2 = I_3 \pm 0.25\%$  $I_3 = 1,88 - 2,12$  $I_4 = \frac{I_3}{2} \pm 0.5\%$  $I_5 = \frac{I_3}{4} \pm 1\%$  $I_6 = \frac{I_3}{8} \pm 2\%$  $I_7 = \frac{I_3}{16} \pm 4\%$ Управляющее напряжение.

419

\* Допускаемое отклонение <u>1</u>10%. \*\* Во всем рабочем диапазоне температур.

14\*

## СЕРИИ 272 И К272

#### Состав серий:

2УС721А—2УС721М, К2УС721А—К2УС721М, 2УС722А—2УС722М, К2УС722А—К2УС722М, 2УС723А—2УС723М, К2УС723А—К2УС723М

Корпус металлостеклянный типа I. Напряжение питания всех микросхем  $U_{\rm H.n}=27~{\rm B}\pm10\%$  .

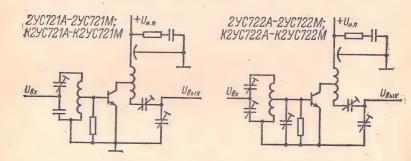


Таблица 3-52

Обозначение параметра	2YC721A — 2YC721M	K2VC721A - 2VC721M	2VC722A — 2VC722M	K2VC722A — K2VC722M	2VC723A — 2VC723M	K2VC723A — K2VC723M
$P_{\rm пот}$ , Вт, не более * $P_{\rm вых}$ , Вт $K_{\rm y, \ P}$ не менее КСВ $_{\rm H}$ по входу не более ** К. п. д., %, не менее	4,0 0,7— 1,0 7,0 1,5 35	4,0 0,6— 1,0 6,0 1,6 30	9,0 2,5— 3,0 5,0 1,5 37	9,0 2,4— 3,0 4,0 1,6 33	25 8—10 3,2 1,5 42	25 7—10 3,0 1,6 35

<sup>\*</sup> Во всем диапазоне рабочих температур.

\*\* При номинальной выходной мощности на центральной частоте полосы пропускания.

# Полоса пропускания микросхем

145—155 МГц	155—165 МГц	165—175 МГц	175—185 МГц	185—195 МГц	195—205 МГц	205—215 МГц	215—225 МГп	225—235 МГц	235—245 МГц	245—255 MFu
K2VC723A	K2VC723B	K2VC723B	K2VC723F	К2УС723Д	K2VC723E	K2VC723)K	K2VC723M	K2VC723K	К2УС723Л	K2VC723M
K2VC722A,	K2VC722B,	K2VC722B,	K2VC722F,	Қ2УС722Д,	K2VC722E,	K2VC722Ж,	K2yC722M,	K2YC722K,	К2УС722Л,	K2VC722M,
K2VC721A,	K2VC721B,	K2VC721B,	K2VC721F,	К2УС721Д,	K2VC721E,	K2VC721)Ж,	K2VC721U,	K2VC721K,	K2VC721Л,	K2VC721M,
2VC723A,	2VC723B,	2VC723B,	K2VC723F,	2УС723Д,	2VC723E,	2VC723Ж,	2VC723M,	2VC723K,	2УС723Л,	2VC723M,
2VC722A,	2VC722B,	2VC722B,	2VC722F,	2УС722Д,	2VC722E,	2VC722Ж,	2VC722M,	KVC722K,	2VC722JI,	2VC722M,
2VC721A,	2VC721B,	2VC721B,	2VC721F,	2УС721Д,	2VC721E,	2VC721米,	2VC721M,	2VC721K,	2VC721JI,	2 2VC721M6,

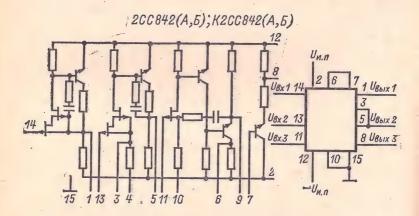
# СЕРИИ 284 И К284

#### Состав серий:

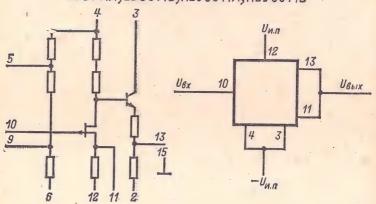
2CC842A, 2CC842B, -2 самостоятельных истоковых повторителя K2CC842A, K2CC842B и инвертирующий усилитель.

2УЭ841А, 2УЭ841Б,  $\{2УЭ841A, K2УЭ841B\}$ —истоковый повторитель.

Корпус прямоугольный металлостеклянный 151.15-4. Напряжения источников питания всех микросхем серий:  $U_{\rm и.\, n2} = +6~{\rm B} \pm 10\%$ ;  $U_{\rm и.\, n2} = -6~{\rm B} \pm 10\%$ .



# 2Y3841A; 2Y38415; K2Y3841A; K2Y38415



	2CC842A,	2CC842Б, К К2CC842Б	(2CC842A,	
Обозначение параметра	Истоковые повторители		Инверти-	
	A	Б	усилитель	
$P_{ m not}$ , м $B$ т, не более Коэффициент передачи на частоте	100	100	100	
40 Гц в диапазоне температур окружающей среды от —60 до +85°C:				
не менее *	0,988	0,980	_	
$K_{ m y,\ \it U}$ на частоте 40 $\Gamma$ ц в диапазоне температур окружающей среды от —60 до $+85^{\circ}{ m C}$ не менее *	-		200	
$R_{ m BX}$ на частоте 40 Гц, МОм, не менее	400	400	10	
$C_{ exttt{BX}}$ , п $\Phi$ , не более	3 :	3	_	
R <sub>вых</sub> , Ом, не более*	· 75	75	350	
$U_{ m BMX}$ при подаче на вход нулевого потенциала, ${ m B}$ , не более	1	-1		
$U_{\rm вых}$ в режиме масштабного усиления с коэффициентом $K\!=\!1,{\rm B},{\rm He}$ более *		-	<u>+</u> 1	
U <sub>вых. макс</sub> на частоте 1 кГц и с коэффициентом гармоник 0,8%, В, не менее	1	. 1		

2CC842A, 2CC842Б, K2CC842A, K2CC842Б			
	Инверти- рующий		
A	Б	усилитель	
_	_	1	
0,5	0,5	0,5 **	
86	86	80 **	
	Исто повто А — 0,5	К2СС842Б  Истоковые повторители  А Б	

Таблица 3-54

Обозначение параметра	2УЭ841A, Қ2УЭ841A	2УЭ841Б, К2УЭ841Б	
$P_{\mathrm{пот}}$ , мВт, не более $^{\triangle}$	18	18	
$K_{\mathrm{y,}\;U}$ не менее*	0,97	0,97	
Уровень собственных шумов, мкВ, не более	10	20	
$U_{\mathrm{вых}}$ , В, не менее	1,0	1,0	
$C_{\rm BX}$ , п $\Phi$ , не более	12	. 12	
$R_{ m BMX}$ , Ом, не более	150	150	
K <sub>нр. Ач</sub> , дБ, не более **	5,0	5,0	

<sup>\*</sup> Нестабильность коэффициента усиления напряжения при изменении температуры от +25 до  $+70^{\circ}$ С или от -60 до  $+25^{\circ}$ С не более  $\pm2.5\%$ . \*\* В полосе частот  $\Delta f=20$  Гц -20 кГц при  $R_{\rm H}=10$  кОм,  $K_{\Gamma}\leqslant 2\%$ .

<sup>\*</sup> При  $R_{\rm H}=10$  кОм,  $C_{\rm H}=40$  пФ. 
\*\* В режиме масштабного усиления с коэффициентом K=1 в полосе частот 1  $\Gamma$ ц — 100 к $\Gamma$ ц при  $R_{\rm H}=10$  кОм,  $C_{\rm H}=40$  пФ.

<sup>△</sup> Во всем рабочем диапазоне температур.

# **СЕРИЯ** 301

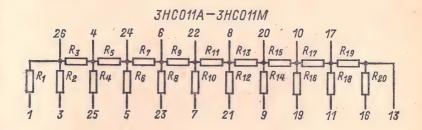
#### Состав серии:

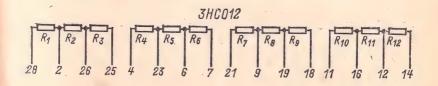
3HC011A — 3HC011M — декодирующая резистивная матрица типа R=2R.

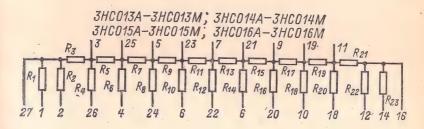
3HC012 — последовательный делитель напряжения.

3HC013, 3HC014A—3HC014M, 3HC015A—3HC015M, 3HC016A—3HC016M R=2R.

Корпус прямоугольный 255АМП28-1.







Тип микросхемы	Қоэффициент деления	Относи- тельная погреш- ность коэф- фициента деления, %, не более	Напря- жение на вхо- де, В, не бо- лее	Рассеия ваемая мощ- ность, мВт, не бой лее
3HC011A — 3HC011M	От $\frac{1}{1024}$ до $\frac{1023}{1024}$ дискретно через $\frac{1}{1024}$	±0,0135	12,6	50
3HC012	$\frac{1}{2}$ ; $\frac{1}{4}$	<u>-1</u> -0,02	36	300
3HC013 3HC014A — 3HC014M 3HC015A — 3HC015M 3HC016A — 3HC016M	От $\frac{1}{2048}$ до $\frac{2047}{2048}$ через $\frac{1}{2048}$	±0,010	12,6	150

# Таблица 3-56

Условное	Расчетный номинал, кОм					
обозначе-	3HC011	3HC012	3HC013	3HC014	3HC015	3HC016
R	5	5	1	5	10	20
2R	10	10	2	10	20	40

# Таблица 3-57

			2.58			
-	Номинал резистора					
Позиционное обозначение	3HC011M	3HC011M 3HC012 31		3HC014A—3HC014M, 3HC015A—3HC015M, 3HC016A—3HC016M		
$R_1$	2R	P	2R	2R		
-/1	Zai L	1	211	ZI		
$R_2$	$2R - \Delta R$	R	2R	2R		
$R_3$	R	2R	R	R		
$R_4$	$2R - \Delta R$	R	2R	$2R - \Delta R$		

_		Номинал резистора					
	Позиционное обозначение	3HC011M	3HC012	3HC013	3HC014A—3HC014M 3HC015A—3HC015M 3HC016A—3HC016M		
	$R_5$	R	R	R	R		
	$R_{6}$	$2R - \Delta R$	2R.	2R	$2R - \Delta R$		
	$R_7$	R	R	R	R		
	$R_8$	$2R - \Delta R$	R	2R	$2R - \Delta R$		
	$R_9$	R	2R	R	R		
	$R_{10}$	$2R - \Delta R$	R	2R	$2R - \Delta R$		
	$R_{11}$	R	R	R	R		
	$R_{12}$	$2R - \Delta R$	2R	2R	$2R - \Delta R$		
	$R_{13}$	R		R	R		
	$R_{14}$	$2R - \Delta R$		2R	$2R - \Delta R$		
	$R_{15}$	R	. —	R	R		
	$R_{16}$	$2R - \Delta R$	-	2R ~	$2R - \Delta R$		
	R <sub>17</sub>	$R^{*}$		R	$R_{\perp}$		
	R <sub>18</sub>	$2R - \Delta R$		2R	$2R - \Delta R$		
	$R_{19}$	R		R	R		
•	$R_{20}$	$2R - \Delta R$		2R	$2R - \Delta R$		
	$R_{21}$	·	—	2R	$2R - \Delta R$		
	$R_{22}$		-	2R	$2R - \Delta R$		
	$R_{23}$		_	2R	$2R - \Delta R$		
				1			
			•				

Примечание. С целью снижения погрешности коэффициентов деления при работе с источниками напряжения, имеющими определенное внутреннее сопротивление, рэзрядные резисторы  $R_2$ ,  $R_4$ ,  $R_6$ ,  $R_8$ ,  $R_{10}$ ,  $R_{12}$ ,  $R_{14}$ ,  $R_{16}$ ,  $R_{18}$ ,  $R_{20}$ , для 3HC011 и  $R_4$ ,  $R_6$ ,  $R_8$ ,  $R_{10}$ ,  $R_{12}$ ,  $R_{14}$ ,  $R_{16}$ ,  $R_{18}$ ,  $R_{20}$ ,  $R_{22}$  и  $R_{23}$  в микросхениях 3HC014 — 3HC016 изготавливаются уменьшенными на значение  $\Delta R$ , указанное ниже.

Подтип микросхемы	Значение <i>ДR</i> , Ом	Подтип микросхемы	Значение <i>AR</i> , Ом
A	0	Ж	60
Б	10	И	70
В	20	K	80
Γ	30	Л	90
Д	40	M	100
E	50		

# СЕРИИ 504 И К504

#### Состав серий:

5УС041 (А, Б, В), Қ5УС041 (А, Б, В), 5УС042 (А, Б, В), Қ5УС042 (А, Б, В) — усилитель.

5HT041 (A, Б, В), K5HT041 (A, Б, В) — пара п

 пара полевых транзисторов слаботочная согласованная.

5НТ042 (А, Б. В), К5НТ042 (А, Б, В)

 пара полевых транзисторов слаботочная согласованная.

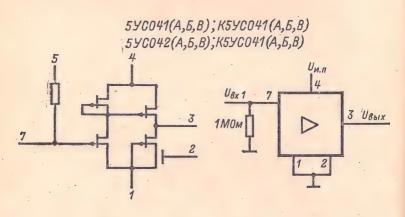
5НТ043 (А, Б, В), К5НТ043 (А, Б, В)

 пара полевых транзисторов сильноточная согласованная.

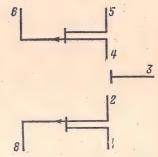
5НТ044 (А, Б, В), К5НТ044 (А, Б, В)

 пара полевых транзисторов сильноточная согласованная,

Корпус круглый металлостеклянный 301.8-2.



5HTO41(A,5,B); K5HTO41(A,5,B) 5HTO42(A,5,B); K5HTO42(A,5,B) 5HTO43(A,5,B); K5HTO43(A,5,B) 5HTO44(A,5,B); K5HTO44(A,5,B)



0.5	5YC041, 5YC042, K5YC041, K5YC042					
Обозначение параметра	A	Б	В			
U <sub>и. п</sub> , В*	-12,0	-12,0	-12,0			
K <sub>y, U</sub> **	10-60	40—120	80-200			
и <sub>пот</sub> , мА, не более***	10	10	10			
U <sub>вых</sub> , макс, В, не менее □	0,5	0,5	0,5			
$U_{\rm m}$ , мкВ, не более $^{\Delta}$ :						
для К5УС041, 5УС041	3,0	3,0	3,0			
для К5УС042	10	10	10			
для 5УС042	5,0	5,0	5,0			

\* Допускаемое отклонение  $\pm$  10%. \*\* При  $U_{\rm EX}=1$  мВ, f=1 к $\Gamma$ ц.

\*\*\* Во всем диапазоне рабочих температур.

 $\square$  При  $R_{\rm H} = 3$  кОм, f = 1 кГц,  $K_{\rm L} = 10\%$ .

△ В полосе частот 5 Гц — 10 кГц.

Таблица 3-59

1 4 5 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1								
Обозначение параметра	5HT041, 5HT042, K5HT041, K5HT042			5HT043, 5HT044, K5HT043, K5HT044				
	A	Б	В	A	Б	Е		
I <sub>С, нач</sub> , мА <sup>1</sup>	0,1-0,7	0,4—1,5	1-2	1,5—7,5	5—15	10—20		
$U_{\rm 3H,\ orc}$ , В, не более <sup>2</sup>	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0	5,0		
$S_{B.A}$ , мA/B, не менее <sup>3</sup>	0,3	0,5	0,8	1,5	3,0	5,0		
<i>I</i> <sub>3</sub> , нА, не более⁴	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	- 2,0		
Напряжение смещения нулевого уровня, мВ, не более <sup>5</sup>	30	30	30	30	30	30		

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> При  $U_{\text{СИ}} = -10$  В,  $U_{\text{ЗИ}} = 0$ ; для пар транзисторов 5HT042, K5HT042, 5НТ044, К5НТ044 отношение начальных токов не менее 0,05.  $^2$  При  $U_{\rm CM}=-5\,$  В; для наборов 5НТ041, К5НТ041, 5НТ042 и К5НТ042

при  $I_{\rm C}=1$  мкA, для наборов остальных типов при  $I_{\rm C}=10$  мкA.

 $<sup>^{8}</sup>$  При  $U_{\rm CH} = -10\,$  В; для наборов 5HT042, K5HT044 и K5HT044 отнсшение значений SB. A не менее 0,85.

 $<sup>^{4}</sup>$  При  $U_{CM} = 5$  В.

 $<sup>^{\</sup>circ}$  Указаны эначения напряжения для наборов транэисторов 5HT041, K5HT041, 5HT043 и K5HT043 при  $I_{C}=100$  мкА и  $U_{CN}=-5$  В.

#### РАЗДЕЛ ЧЕТВЕРТЫЙ

# МЕТОДЫ ИЗМЕРЕНИЯ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

#### 4-1. ОСОБЕННОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ МИКРОСХЕМ

Методика измерений электрических параметров интегральных микросхем по форме и содержанию значительно отличается от методов измерения параметров полупроводниковых приборов. Методы измерения электрических параметров полупроводниковых приборов к настоящему времени в достаточной степени определились. Как правило, при описании метода измерения приводятся принципиальная схема измеряемого прибора (транзистора, диода, динистора, тринистора и т. д.), применяемые измерительные приборы и элементы измерительной схемы с указанием их точности, рекомендации по выбору и конкретные значения электрических параметров элементов измерительной схемы, указания о точности поддержания электрических режимов в процессе измерений. Такая полнота и конкретность изложения позволяют непосредственно применять их для измерения электрических параметров полупроводниковых приборов. Обусловлено такое положение тем, что имеется сравнительно краткая и устоявшаяся система параметров полупроводниковых приборов, что стало возможным благодаря подобию принципов действия и устройств этих приборов. Однако в силу целого ряда особенностей МС (особенно аналоговых) изложить методы измерения их электрических параметров в такой же форме не представляется возможным по следующим причинам.

В отличие от полупроводниковых приборов МС представляют собою узлы, предназначенные для выполнения самых разнообразных функций, и поэтому характеризуются различными электрическими

параметрами.

Многообразие этих узлов, а следовательно, и электрических параметров, их характеризующих, что особенно характерно для аналоговых МС, создает серьезные трудности на пути создания единой системы параметров для всех микросхем.

Перечисленными причинами обусловлены некоторые особенности

описаний методов измерения, изложенные в данном разделе.

Ряду современных микросхем, преимущественно аналоговых, свойственна функциональная незавершенность; чтобы МС смогла выполнять свою функцию, к ее выводам необходимо подключить так называемые навесные (внешние) элементы: резонансные контуры, разделительные или развязывающие конденсаторы и т. п. В силу того, что каждый тип МС имеет свою индивидуальную схему включения, на которой показывается нумерация выводов, необходимые перемычки между выводами, места подключения дополнительных навесных эле-

ментов и источников питания, типы и номиналы навесных элементов, функциональные схемы измерения электрических параметров, приведенные в настоящем разделе, не могут непосредственно использоваться как схемы измерения. На их основе в каждом конкретном случае должны составляться конкретные функциональные схемы измере-

ний с указанием всех необходимых элементов и соединений.

И, наконец, в-третьих, различные типы МС даже одного класса сильно различаются между собою значениями электрических параметров, электрическими схемами, технологией изготовления. Все это приводит к тому, что электрические параметры различных типов МС изменяются по разным законам при изменении того или иного воздействующего фактора в одинаковых пределах. В силу того, что воздействующие факторы для разных типов МС могут быть различны и коэффициенты влияния этих факторов на значения электрических параметров МС в общем случае неизвестны, методы измерения, приведенные в настоящем разделе, не содержат рекомендаций по вопросам, связанным с погрешностями измерения электрических параметров. В общем виде некоторые вопросы, связанные с погрешностями, будут освещены в подразделах, описывающих сами методы измерения электрических параметров ЛИС и ЦИС. Конкретные значения погрешностей измерений электрических параметров указаны в частных технических условиях на МС конкретных типов.

При измерении электрических параметров интегральных микро-

схем должны выполняться следующие основные требования.

В процессе измерения не должны нарушаться электрические и тепловые режимы микросхем, для чего отсчет измеряемых параметров следует производить сразу после подачи питающих напряжений или через определенный момент времени, указываемый в технической документации (НТД). Для защиты микросхем от перегрузок, возникающих при воздействии переходных процессов, возникающих при включении, выключении, коммутации различных цепей и элементов структурных схем, а также от воздействия статического электричества должны быть предусмотрены различные защитные устройства, предупреждающие

выход микросхем из строя в процессе измерений.

Необходимо также убедиться в том, чтобы во время измерений не возникало паразитной генерации испытуемой МС, которая может появиться в результате неудачно выполненного монтажа или плохих контактов в измерительных цепях. Во избежание этого подключение МС к схеме измерений должно осуществляться через контактирующие устройства, обеспечивающие надежный электрический контакт без механических повреждений выводов МС. Не рекомендуются припайка выводов МС, их обрезание или изгибание. Для измерения электрических параметров следует применять источники питания, обеспечивающие установку величины питающего напряжения с точностью 0,5—1%, при этом коэффициент пульсаций должен быть в пределах 0,5—2%, если в НТД не оговорена другая величина. Измерительные приборы (стрелочные и радиоэлектронные), источники испытательных сигналов и источники питания должны соответствовать требованиям ГОСТ 9763-67. Температура окружающей среды в процессе измерений должна соответствовать НТД или справочным данным на МС.

С учетом вышеизложенного методы измерения электрических параметров МС, описываемые в данном разделе, могут быть использо-

ваны

при измерении и определении значений электрических параметров и характеристик интегральных схем;

при разработке НТД, устанавливающей методы измерения элек-

трических параметров МС;

для определения различных функциональных зависимостей электрических параметров МС, необходимых при расчете и конструировании РЭА.

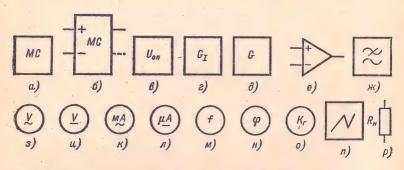


Рис. 4-1. Условные графические обозначения схем для измерения электрических параметров интегральных микросхем.

a — измеряемая цифровая или аналоговая интегральная микросхема, общее обозначение;  $\delta$  — измеряемая аналоговая микросхема с двумя входами и одмим-двумя выходами;  $\delta$  — источник опорного напряжения;  $\epsilon$  — генератор тока нагрузки;  $\delta$  — генератор сигналов;  $\epsilon$  — операционный измерительный усилитель (знаком «минус» отмечается инверсный вход);  $\infty$  — фильтр нижних частот;  $\delta$  — измеритель переменного напряжения, например вольтметр;  $\epsilon$  — измеритель постоянного напряжения, например вольтметр;  $\epsilon$  — измеритель постоянного тока, например миллиамперметр;  $\epsilon$  — измеритель постоянного тока, например микроамперметр;  $\epsilon$  — измеритель фазового сдвига;  $\epsilon$  — измеритель коэффициента гармоник;  $\epsilon$  — осциллограф (измеритель временных интервалов);  $\epsilon$  — нагрузочный резистор, эквивалент нагрузки микросхемы:

На всех приводимых ниже функциональных схемах устройств, используемых для измерения электрических параметров и характеристик интегральных микросхем, приняты условные графические обозначения элементов, представленные на рис. 4-1.

#### 4-2. ИЗМЕРЕНИЕ ПАРАМЕТРОВ ЦИФРОВЫХ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

#### общие положения

Изложенные в данном подразделе методы измерения параметров

применимы для следующих микросхем:

группа I — микросхемы, реализованные на принципе резисторнотранзисторной логики (РТЛ), транзисторной логики с непосредственными связями на МОП структурах и транзисторной логики с резисторно-емкостными связями (РЕТЛ);

группа II — микросхемы, реализованные на принципе диоднотранзисторной логики (ДТЛ) и транзисторно-транзисторной логики

(ТТЛ);

группа III — микросхемы, реализованные на принципе транзисторной логики с эмиттерными связями (ЕСЛ).

Погрешность измерения электрических параметров цифровых микросхем, включающая погрешности установления испытательного режима на входных и выходных выводах, выводах питания, параметров нагрузки и точности измерительных приборов, не должна превышать: ± 5% в статическом режиме для микросхем всех групп; в динамическом режиме  $\pm 10\%$  для микросхем групп I и II,  $\pm 15\%$ для микросхем группы III. Конкретные значения погрешности измерения электрических параметров указываются в технической документации на микросхемы (НТД).

Измерение значений параметров микросхем проводится в точках входной, выходной и передаточной характеристик для статических параметров и в точках огибающей импульсных сигналов для динами-

ческих параметров.

При измерении динамических параметров в качестве источника импульсных сигналов может применяться генератор или микросхема того же типа, что и измеряемая. Параметры прямоугольного импульса и частота следования на входе измеряемой МС (амплитуда и длительность импульса, длительностей фронта и среза, выбросы на вершине и в паузе между импульсами) должны соответствовать условиям совместной работы микросхем одного типа.

Источник сигналов и измеритель динамических параметров должны, как правило, соединяться с измеряемой МС при помощи согласованной линии связи (условия согласования приводятся в технической

документации на микросхемы).

В качестве нагрузки при измерении динамических параметров применяют микросхемы, аналогичные микросхемам, у которых измеряются динамические параметры или эквивалент нагрузки из набора дискретных элементов (диодов, транзисторов, резисторов, конденсаторов), имитирующих типовые режимы при измерениях. В приводимых ниже схемах измерения источник опорного напряжения для МС группы III может отсутствовать, если такой источник содержится внутри микросхем.

## измерение параметров, имеющих размерность напряжения

Измерение пороговых напряжений логического нуля и логической единицы. Схемы устройства для измерения  $U_{
m nop}^0$  и  $U_{
m nop}^1$  приведены на рис. 4-2. Значения пороговых напряжений определяют сравнением переменных напряжений на входе и выходе МС при определенном динамическом коэффициенте передачи. На вход МС подают изменяемое по величине постоянное напряжение и одновременно переменное напряжение. Для измерения напряжения  $U_{
m nop}^{
m b}$  входное постоянное напряжение изменяют от уровня логического нуля до уровня логической единицы, а при измерении напряжения  $U_{\rm nop}^{\scriptscriptstyle 1}$  — от уровня логической единицы до уровня логического нуля.

Выходное сопротивление генератора переменного напряжения должно быть таким, чтобы амплитуда сигнала не изменялась при изменениях входного постоянного напряжения микросхемы. Частоту сигнала переменного напряжения устанавливают значительно ниже предельной частоты переключения измеряемой микросхемы. Значения пороговых постоянных напряжений  $U_{\text{пор}}^0$  и  $U_{\text{пор}}^1$  определяют в момент

срабатывания схемы сравнения.

Измерение выходного напряжения логического нуля. При измерении  $U_{\rm Bblx}^0$  цифровой МС на ее проверяемом выходе должен обеспечиваться низкий уровень напряжения при наличии выходного тока и измеряется результирующее выходное напряжение. На проверяемом выходе микросхем групп I и III устанавливают вытекающий ток под-

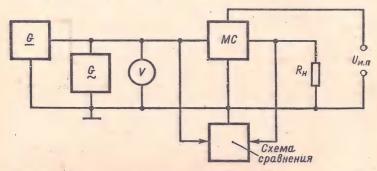


Рис. 4-2. Схема измерения параметров  $U_{\text{пор}}^0$  и  $U_{\text{пор}}^1$  цифровых микросхем.

ключением соответствующего сопротивления нагрузки, а при измерении микросхем группы II на проверяемый выход подают втекающий ток от генератора тока. Значение сопротивления нагрузки или задаваемого тока в цепи нагрузки определяется коэффициентом разветвления по выходу.

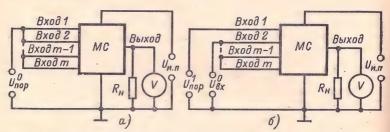


Рис. 4-3. Схемы измерения параметров  $U_{\rm Bыx}^0$  цифровых микросхем группы I.

а — неинвертирующих; б — инвертирующих.

Для обеспечения на выходе цифровой микросхемы низкого уровня напряжения на ее входы подают:

для инвертирующих микросхем групп I и III на один вход пороговое напряжение  $U_{\rm nop}^1$ , а на остальные объединенные входы напряжение логического нуля  $U_{\rm nx}^0$  (рис. 4-3,  $\delta$  и 4-4);

на все объединенные входы неинвертирующих микросхем групп I и III напряжение  $U_{\rm nop}^0$  (рис. 4-3, a);

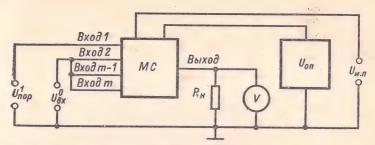


Рис. 4-4. Схема измерения параметра  $U^0_{
m Bых}$  инвертирующих цифровых микросхем группы III.

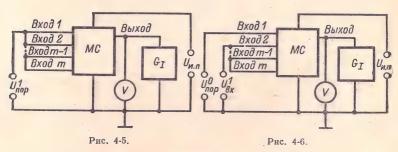


Рис. 4-5. Схема измерения параметров  $U_{\rm Bыx}^0$  инвертирующих и  $U_{\rm Bыx}^1$  неинвертирующих цифровых микросхем группы II.

Рис. 4-6. Схема измерения параметров  $U_{\text{вых}}^0$  неинвертирующих и  $U_{\text{вых}}^1$  инвертирующих цифровых микросхем группы II.

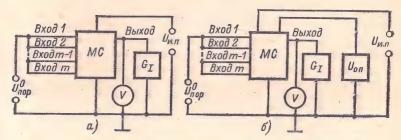


Рис. 4-7. Схемы измерения параметра  $U_{\rm Bыx}^1$  инвертирующих цифровых микросхем группы I (a) и группы III (б).

на все объединенные входы инвертирующей микросхемы группы II

напряжение  $U_{\text{пор}}^1$  (рис. 4-5);

на один вход неинвертирующей микросхемы группы II напряжение  $U_{\rm nop}^0$ , а на остальные объединенные входы — напряжение логической единицы  $U_{\rm nx}^1$  (рис. 4-6).

Измерение выходного напряжения логической единицы. При определении параметра  $U^1_{\rm Bhx}$  на проверяемом выходе МС обеспечивают высокий уровень напряжения и измеряют результирующее выходное напряжение.

На проверяемом выходе устанавливают втекающий ток при по-

мощи генератора тока и при этом:

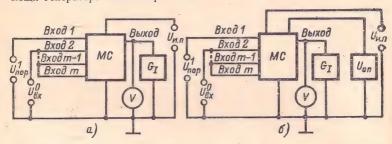


Рис. 4-8. Схемы измерения параметра  $U_{\rm BMX}^1$  неинвертирующих цифровых микросхем группы I (a) и группы III (б).

на все объединенные входы инвертирующей микросхемы групп 1 и III подают напряжение  $U_{\text{non}}^0$  (рис. 4-7);

на один вход неинвертирующих микросхем групп I и III подают напряжение  $U_{\rm nop}^1$ , а на остальные объединенные входы — напряжение  $U_{\rm px}^0$  (рис. 4-8);

на один вход инвертирующих микросхем группы II подают напряжение  $U_{\rm nop}^0$ , а на остальные объединенные входы напряжение  $U_{\rm bx}^1$  (рис. 4-6);

на все объединенные входы неинвертирующей микросхемы группы II

подают напряжение  $U_{\text{пор}}^1$  (рис. 4-5).

#### измерение параметров, имеющих размерность тока

Измерение входного тока логического нуля. При измерении  $I_{\rm BX}^0$  на проверяемый вход микросхемы группы II подают напряжение  $U_{\rm BX}^{\rm u}$  и измеряют результирующий ток в цепи выхода. При этом на остальные объединенные входы MC подают напряжение  $U_{\rm BX}^{\rm l}$ , а выход микросхемы остается свободным (рис. 4-9). Входной ток логического нуля MC групп I и III не измеряют.

Измерение входного тока логической единицы. При измерении  $I^1_{
m BX}$  микросхем всех групп на проверяемый вход подают напряжение  $U^1_{
m BX}$  и измеряют результирующий ток в цепи вывода. При этом на остальные объединенные входы МС групп II и III подают напряжение  $U^0_{
m BX}$ 

(рис. 4-10,  $\delta$ , s) и напряжение  $U_{\rm BK}^{\rm t}$  для микросхем группы I (рис. 4-10, a). Выход измеряемой микросхемы оставляют свободным.

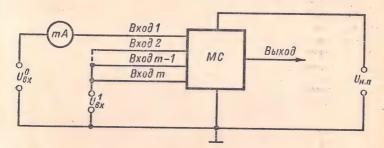


Рис. 4-9. Схема измерения параметра  $I_{\rm Bx}^0$  цифровых микросхем группы II.

Измерение тока утечки на выходе. При измерении  $I_{\rm ут,\, вых}$  у микросхем I и II групп на проверяемый выход МС подают напряжение пита-

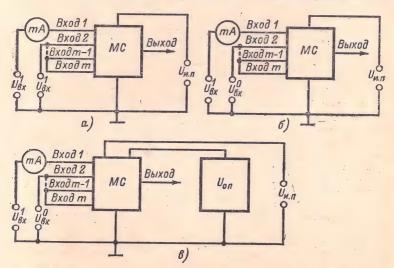


Рис. 4-10. Схемы измерения параметра  $I_{\rm EX}^{\rm i}$  цифровых микросхем группы I (a), группы II ( $\delta$ ) и группы III ( $\theta$ ).

ния и измеряют результирующий ток, проходящий в цепи вывода. При этом:

на все объединенные входы инвертирующей микросхемы группы I напряжение  $U_{\rm nop}^o$  (рис. 4-11, a);

на один вход неинвертирующей микросхемы группы I — напряжение  $U^1_{
m BDD}$ , а на остальные объединенные входы — напряжение  $U^0_{
m BX}$ 

(рис. 4-11, б);

на один вход инвертирующей микросхемы группы II — напряжение  $U_{\text{nop}}^{0}$ , а на остальные объединенные входы — напряжение  $U_{\text{BX}}^{1}$  (рис. 4-12. a);

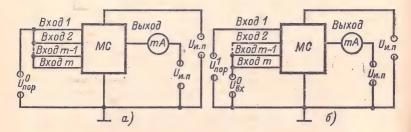


Рис. 4-11. Схемы измерения параметра  $I_{\text{ут}}$  инвертирующих (а) и неинвертирующих (б) цифровых микросхем группы I.

на все объединенные входы неинвертирующей микросхемы группы II — напряжение  $U_{\text{пор}}^1$  (рис. 4-12,  $\delta$ ).

Ток утечки на выходе микросхем группы III не измеряют.

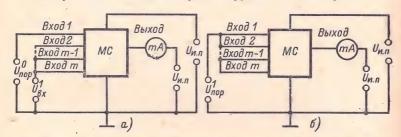


Рис. 4-12. Схемы измерения параметра  $I_{\rm ут}$ , вых инвертирующих (a) и неинвертирующих (б) цифровых микросхем группы II.

Измерение выходного тока логической единицы. При измерении  $I_{\rm Bыx}^1$  МС групп I и II на проверяемый выход подают напряжение  $U_{\rm Выx,\ макс}$  и измеряют ток в цепи вывода. При этом:

на все объединенные входы инвертирующей МС группы I напря-

жение  $U_{\text{пор}}^{\circ}$  (рис. 4-13, a);

на один вход неинвертирующей микросхемы группы I — напряжение  $U_{\text{пор}}^1$ , а на остальные объединенные входы — напряжение  $U_{\text{вх}}^0$  (рис. 4-13,  $\delta$ );

на один вход инвертирующей микросхемы группы II — напряжение  $U_{
m nop}^{
m I}$ , а на остальные объединенные входы — напряжение  $U_{
m gx}^{
m I}$ 

(рис. 4-14, а);

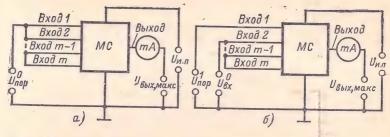


Рис. 4-13. Схемы измерения параметра  $I_{\text{вых}}^1$  инвертирующих (а) и неинвертирующих (б) цифровых микросхем группы I.

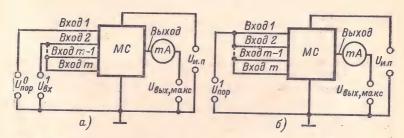


Рис. 4-14. Схемы измерения параметра  $I_{\text{вых}}^1$  инвертирующих (a) и неинвертирующих (б) цифровых микросхем группы II.

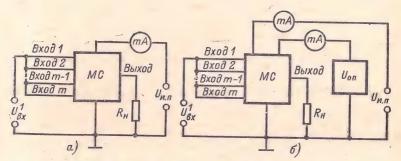


Рис. 4-15. Схемы измерения параметров  $I^0_{\text{пот}}$  неинвертирующих (а) и  $I^1_{\text{пот}}$  инвертирующих (б) цифровых микросхем.

на все объединенные входы неинвертирующих микросхем группы II напряжение  $U_{\rm nop}^1$  (рис. 4-14, 6).

Измерение тока потребления от источника питания. При измерении тока потребления  $I_{\text{пот}}^0$  на выходе микросхемы обеспечивают низкий уровень напряжения при соответствующем сопротивлении нагрузки

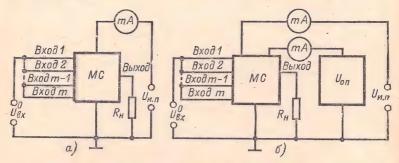


Рис. 4-16. Схемы измерения параметров  $I_{\text{пот}}^1$  неинвертирующих (а) и  $I_{\text{пот}}^0$  инвертирующих (б) цифровых микросхем.

и измеряют значения токов в цепи выводов питания. На все объединенные входы неинвертирующих микросхем подают напряжение  $U_{\rm BX}^0$  (рис. 4-15) и  $U_{\rm BX}^1$  для инвертирующих микросхем (рис. 4-16).

При измерении параметра  $I_{\text{пот}}^1$  на выходе микросхемы обеспечивают высокий уровень напряжения  $U_{\text{вых}}^1$  при подключенной нагрузке

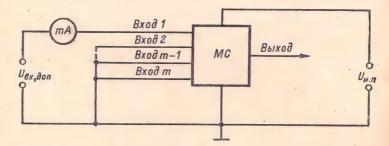


Рис. 4-17. Схема измерения параметра  $I_{\text{вх, пр, доп}}$  цифровых микросхем группы II.

и измеряют ток в цепи выводов питания; при этом на все объединенные входы неинвертирующих микросхем подают напряжение  $U_{\rm BX}^1$  (рис. 4-16) и  $U_{\rm BX}^0$  для инвертирующих микросхем (рис. 4-15).

Измерение входного предельно допустимого тока. При измерении  $I_{\rm Bx.\, np.\, доп}$  МС группы II к проверяемому входу прикладывают заданное предельно допустимое напряжение  $U_{\rm Bx.\, np.\, доп}$  и измеряют ток в цепи вывода; остальные объединенные входы измеряемой микросхемы

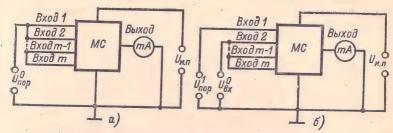


Рис. 4-18. Схемы измерения параметра  $I_{\kappa,3}$  инвертирующих (а) и неинвертирующих (б) цифровых микросхем группы I.

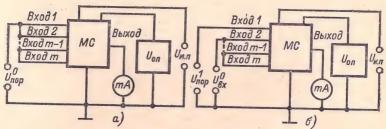


Рис. 4-19. Схемы измерения параметра  $I_{\kappa,3}$  инвертирующих (а) и неинвертирующих (б) цифровых микросхем группы II.

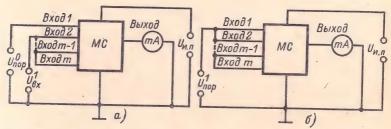


Рис. 4-20. Схемы измерения параметра  $I_{\rm к.3}$  инвертирующих (б) и неинвертирующих (а) цифровых микросхем группы III.

при этом присоединяют к общей цепи, имеющей нулевой потенциал

(рис. 4-17).

Измерение тока короткого замыкания на выходе. При измерении /к.з МС всех групп проверяемый выход, на котором должен быть обеспечен высокий уровень напряжения, присоединяют к общей цепи, имеющей нулевой потенциал, и измеряют результирующий ток, проходящий в цепи вывода.

При этом:

на все объединенные входы инвертирующих микросхем групп I и III напряжение  $U_{\text{пор.}}^0$  (рис. 4-18, a и 4-20, a);

на один вход неинвертирующих микросхем групп I и III — напряжение  $U_{\text{пор}^0}^1$  а на остальные объединенные входы — напряжение  $U_{\text{вх}}^0$ (рис. 4-18, б и 4-20, б);

на один вход инвертирующей микросхемы группы II — напряжение  $U_{\text{пор}}^{0}$ , а на остальные объединенные входы — напряжение  $U_{\text{вх}}^{1}$ (рис. 4-20, б);

на все объединенные входы неинвертирующей микросхемы груп-

пы II — напряжение  $U_{\text{пор}}^{1}$  (рис. 4-19, б).

#### измерение динамических параметров времен задержки ВКЛЮЧЕНИЯ, ВЫКЛЮЧЕНИЯ, ЗАДЕРЖКИ РАСПРОСТРАНЕНИЯ ПРИ ВКЛЮЧЕНИИ И ЗАДЕРЖКИ РАСПРОСТРАНЕНИЯ при выключении

Динамические параметры МС всех групп измеряют с помощью

двухлучевого осциллографа (рис. 4-21).

Прямоугольные импульсы напряжения от генератора подают на один из входов МС и измеритель динамических параметров, в качестве которого может служить двухлучевой осциллограф. На остальные входы MC подают напряжения  $U_{\rm Bx}^1$ ,  $U_{\rm Bx}^0$  или их комбинацию, обеспечивающую переключение микросхемы от воздействия прямоугольного импульса. Импульсы с выхода нагруженной микросхемы подаются на другой вход измерителя динамических параметров.

Пример отсчета динамических параметров МС показан

рис. 4-22.

Время задержки включения  $t_{\mathfrak{s}\mathfrak{g}}^{1,0}$  измеряют:

для инвертирующих микросхем как интервал между уровнем  $0.1\ U_{\rm BX,\ A}$  входного сигнала и уровнем  $0.9\ U_{\rm BMX,\ A}$  выходного сигнала;

для неинвертирующих микросхем как интервал между уровнем 0,9  $U_{\rm BX,\ A}$  выходного сигнала и уровнем 0,9  $U_{\rm BX,\ A}$  выходного сигнала.

Время задержки выключения  $t_{3д}^{0,1}$  измеряют:

для инвертирующих микросхем как интервал между уровнем 0,9  $U_{
m BX,\ A}$  выходного сигнала и уровнем 0,1  $U_{
m BMX,\ A}$  выходного сигнала; для неинвертирующих микросхем как интервал между уровнем

 $0.1\ U_{
m BK,\ A}$  входного сигнала и уровнем  $0.1\ U_{
m BMX,\ A}$  выходного сигнала.

Времена задержки распространения при включении  $t_{3\pi, p}^{1.0}$  и выключении  $t_{3\text{д},p}^{0.1}$  инвертирующих микросхем измеряют как интервал между уровнем  $0.5~U_{\rm BX,\,A}$  входного сигнала и уровнем  $0.5~U_{\rm BMX,\,A}$  выходного сигнала;

0,5  $U_{\rm BX,\;A}$  входного сигнала и уровнем 0,5  $U_{\rm BX,\;A}$  выходного сигнала.

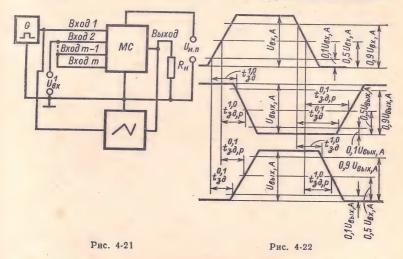


Рис. 4-21. Схема измерения динамических параметров цифровых микросхем с применением двухлучевого осциллографа.

Рис. 4-22. Пример отсчета параметров  $t_{3\,\mathrm{д}}^{1.0}$ ,  $t_{3\,\mathrm{d}}^{0.1}$ ,  $t_{3\,\mathrm{d}}^{1.0}$ , р и  $t_{3\,\mathrm{d}}^{0.1}$ , по эпюрам входных и выходных импульсов цифровых микросхем.

 $U_{
m BX},\,A$  — амплитуда входного импульса;  $U_{
m BЫX},\,A$  — амплитуда выходного импульса непнвертирующей микросхемы;  $U_{
m BЫX},\,A$  — амплитуда выходного сигнала инвертирующей микросхемы.

Среднее время задержки распространения информации определяют по формуле

$$t_{3A, p, cp} = (t_{3A, p}^{1.0} + t_{3A, p}^{0.1})/2.$$

## 4-3. МЕТОДЫ ИЗМЕРЕНИЯ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ АНАЛОГОВЫХ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

## быщие положения

При изложении методов измерения электрических параметров аналоговых микросхем имеются некоторые условности, которые следует учитывать при составлении схемы измерения того или другого параметра конкретной МС и описания метода. Некоторые измерительные установки, электрические принципиальные схемы которых приведены в этом параграфе, содержат элементы, не используемые при определении того или иного параметра. Преобразование схем для измерения различных параметров осуществляется элементами коммунаметров осуществляется элементами коммун

тации, которые на схемах условно показаны в виде переключателей. При реализации измерительных установок (устройств) переключатели могут быть заменены другими коммутационными элементами (реле, полупроводниковыми приборами и т. п.), однако вносимые этими элементами погрешности не должны искажать результаты измерений. На схемах не показаны разделительные конденсаторы на входах и выходах МС, так как некоторые МС содержат эти конденсаторы внутри, а в некоторых они отсутствуют. В случае необходимости измерительная установка должна быть дополнена входными и выходными конденсаторами. Все источники постоянного напряжения на измерительных схемах названы «источник питания» независимо от их назначения (балансировка, смещение, управление и т. п.). Нагрузочные сопротивления условно показаны как резисторы R<sub>н</sub>. Вид нагрузки, ее величину и схему подключения, если это окажется необходимым, следует уточнить.

При описании методов измерения электрических параметров микросхем с двумя входами (дифференциальные усилители и операционные усилители с дифференциальным входом) применен термин «балансировка микросхемы». Он означает следующее: для того чтобы скомпенсировать асимметрию усилителя, изменяют значение постоянного напряжения (а при необходимости и его полярность) на одном из входов МС до тех пор, пока постоянное напряжение на выходе (между выходами) МС станет равным нулю или другому оговоренному в НТД значению. Балансировку можно осуществлять вручную или автоматически с помощью операционного усилителя, включенного в цепь обратной связи. В случае применения схемы с автоматической балансировкой указа-

ния о балансировке МС опущены.

В связи с тем, что форма изложения методов измерения электрических параметров аналоговых микросхем несколько отличается от общепринятой, а также с целью облегчения применения этих методов на практике ниже рекомендуется порядок разработки конкретного метода. Схему, выбранную для измерения параметра, в случае необходимости дополняют необходимыми для испытаний конкретной МС электрическими цепями, внешними навесными элементами, фильтрами в цепях питания, цепями обратных связей, перемычками между выводами ИС и т. п. В прямоугольник, обозначающий испытуемую МС, вписывают ее условное обозначение и нумерацию выводов.

Приводят конкретные значения параметров резисторов и конденсаторов измерительной схемы, конкретизируют типы измерительных приборов и элементов коммутации. В описании метода необходимо указать конкретные значения основных параметров испытательных напряжений и сигналов, которыми определяются режим испытаний и допускаемые отклонения. Полные сопротивления источников питания практически должны быть равны нулю для всех используемых при измерениях частот.

Исходными данными для определения точностных характеристик измерительных приборов и источников испытательных сигналов являются: 1) допустимое отклонение измеряемого параметра; 2) формула, с помощью которой находят значение измеряемого параметра; 3) воздействия, определяющиеся изменением измеряемой величины при под-

ключении измерительного прибора.

Если измеряемая величина прямо характеризует определяемый параметр (например,  $U_{\text{вых}}$ ) или если для его определения нужно измерить только одну величину (например,  $U_{\rm Bx}$ ,  $t_{\rm Hap}$ ), то погрешность измерительного прибора должна быть меньше допускаемого отклонения для измеряемого параметра:

не менее чем в 5 раз, если погрешность измерительного прибора определяется в процентах от номинального значения шкалы измерения или значения предела измерения;

не менее чем в 3 раза, если погрешность измерительного прибора исчисляется в процентах от текущего значения измеряемой величины;

не менее чем в 3 раза, если погрешность измерительного прибора указывается как сумма относительной и абсолютной погрешности; в этом случае принимают реальную погрешность в точке измерения при номинальном значении измеряемой величины.

Если значение параметра вычисляется по двум или более измеренным значениям, то эти требования относятся к корню квадратному из суммы квадратов погрешностей измерения каждой величины, т. е.

$$\delta = \sqrt{\delta_1^2 + \delta_2^2 + \ldots + \delta_n^2},$$

где  $\delta$  — погрешность измерения параметра;  $\delta_1$ ;  $\delta_2$ ;  $\delta_n$  — погрешности измерительных приборов, с помощью которых измеряют электрические величины, входящие в формулу для определения параметра.

При измерении временных параметров с помощью осциллографа или другого измерительного устройства, характеризуемого шириной полосы пропускания  $\Delta f$  или временем нарастания  $t_{\rm наp}=350/\Delta f$ , где  $\Delta f$ , МГц, и  $t_{\rm нap}$ , нс, необходимо, чтобы длительность измеряемого временного параметра превышала время нарастания измерительного прибора не менее чем в 3 раза, а погрешность измерения временного интервала была не менее чем в 3 раза меньше допуска на его значение. Полное входное сопротивление измерительного прибора должно превышать полное сопротивление между точками его подключения не менее чем в 100 раз. Если это требование технически трудно осуществимо, то влияние подключения измерительного прибора должно быть оценено и в результате измерения параметра вносят соответствующую поправку.

Во избежание получения неверных результатов следует учитывать, что большинство электрических параметров аналоговых МС измеряют при их работе в линейном режиме. Для того чтобы убедиться в том, что измерение проводится на линейном участке амплитудной характеристики МС, напряжение входного сигнала следует уменьшить в 2 раза; при этом напряжение выходного сигнала должно соответ-

ственно уменьшаться также в 2 раза.

Во всех приводимых ниже формулах буквенное обозначение  $R_{\rm Bx}$  присвоено входным сопротивлениям микросхем, а буквенное обозначение  $R_{\rm H}$  — сопротивлению нагрузочного резистора, включаемого на выход микросхемы.

#### измерение параметров, имеющих размерность напряжения

Измерение входного и выходного напряжений. Измерение  $U_{\rm BX}$  и  $U_{\rm вых}$  проводят в заданном режиме измерителями напряжения, подключаемыми соответственно к входу и выходу микросхемы (рис. 4-23).

Измерение максимального входного напряжения МС с одним входом. От генератора сигналов (рис. 4-23, a) подают на вход МС напряжение с указанными в НТД параметрами. Плавно изменяя напряжение  $U_{\rm BX}$ , устанавливают напряжение  $U_{\rm BIX}$ , равное указанному в НТД значению. Выходное напряжение измеряют измерителем переменного напряжения, подключенного к выходу МС переключателем  $B_3$ . После этого измерителем переменного напряжения, подключенным к входу МС, измеряют значение  $U_{\rm BX}$ , макс

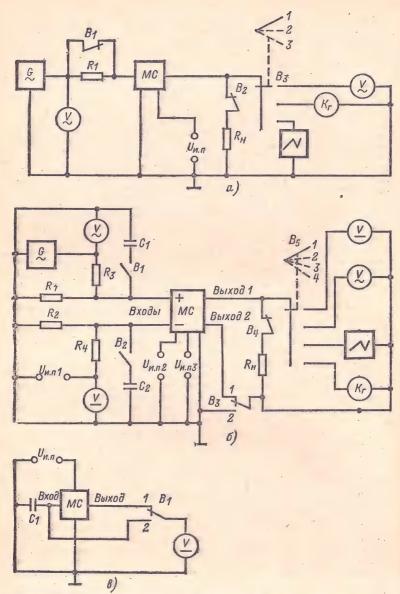


Рис. 4-23. Схемы для измерения входных и выходных параметров, коэффициентов усиления, времен нарастания и задержки аналоговых микросхем.

Измерение максимального входного напряжения МС с двумя входами. Для измерения  $U_{\rm BX},_{\rm Makc}$  используют структурную схему, представленную на рис. 4-23, б. Сопротивления входящих в нее резисторов должны удовлетворять следующим условиям:  $R_1 = R_2 \leqslant 0.01 R_{\rm BX}$ ;  $R_3 = R_4 \gg R_2$ .

Положение переключателей при измерении  $U_{\rm BX,\ Makc}$  микросхем с двумя выходами показано на рис. 4-23, б. При использовании устройства по этой схеме для измерения  $U_{\rm BX}$ , макс микросхемы с одним выходом переключатель  $B_3$  устанавливают в положение 2. Осуществив балансировку МС, подают на нее входное напряжение с параметрами. указанными в НТД, и, установив переключатель  $B_5$  в положение 2, повышают напряжение входного сигнала до тех пор, пока  $U_{\mathrm{вых}}$  достигнет заданного значения. Измерителем переменного напряжения, подключенным между входом микросхемы и общим выводом, измеряют максимальное входное напряжение. Значение  $U_{\rm вx,\, макс}$  можно также определить по формуле

## $U_{\text{BX,Makc}} = KU_{\Gamma}$

где  $K = R_1 / (R_1 + R_3) = R_2 / (R_2 + R_4)$ ,  $U_r$  — значение напряже-

ния на выходе генератора сигналов.

Измерение минимального входного напряжения МС с одним входом. Измерение  $U_{\rm BX,\,MИH}$  производят методом, аналогичным используемому для измерения  $U_{\rm вх. \, макс}$  микросхемы с одним входом, но входное напряжение не увеличивают, а уменьшают до тех пор, пока напряжение  $U_{\text{вых}}$  не достигнет указанного в НТД значения.

Измерение минимального входного напряжения МС с двумя входами. Измерение  $U_{\rm BX, \, MHH}$  производят подобно тому, как и измерение  $U_{\rm BX, \, MAKC}$ микросхемы с двумя входами, но входное напряжение не повышают, а уменьшают до тех пор, пока напряжение на выходе МС не достигнет

указанного в НТД значения.

Определение диапазона входных напряжений. Измерив соответствующими методами значения максимального  $U_{\mathtt{Bx,\,makc}}$  и минимального входного напряжения  $U_{
m BX,\,MHH}$ , определяют диапазон входных напряжений по формуле

$$\Delta U_{\rm BX} = U_{\rm BX, \, Makc} - U_{\rm BX, \, Muh}$$

Измерение входного и выходного напряжений покоя. Для измерения  $U_{0,\,\mathrm{BX}}$  и  $U_{0,\,\mathrm{BMX}}$  используют структурную схему, изображенную на рис. 4-23,  $\varepsilon$ .

Для уменьшения влияния возможных наводок емкость конденса-

тора  $C_1$  выбирают из условия:  $X_{C1} \leq 0.1 R_{\rm BX}$ .

При указанном на схеме положении переключателя  $B_1$  измерителем постоянного напряжения определяют значение напряжения на выходе МС, которое и будет выходным напряжением покоя  $U_{0\,\,\mathrm{BMX}}$ .

Для измерения входного напряжения покоя переключатель  $B_{t}$ переводят в положение 2 и измерителем постоянного напряжения определяют значение напряжения на входе МС, которое и будет являться

входным напряжением покоя.

Измерение диапазона выходного постоянного напряжения. Для измерения  $U_{\text{вых, пост}}$  используют схему, изображенную на рис. 4-24,  $a_{\bullet}$ Положение переключателей для измерения  $U_{\mathrm{вых,\ noct}}$  показано на схеме. При использовании схемы для измерения  $U_{
m вых, пост}$  микросхемы с одним выходом переключатели  $B_4$  и  $B_5$  устанавливают в положение 2.

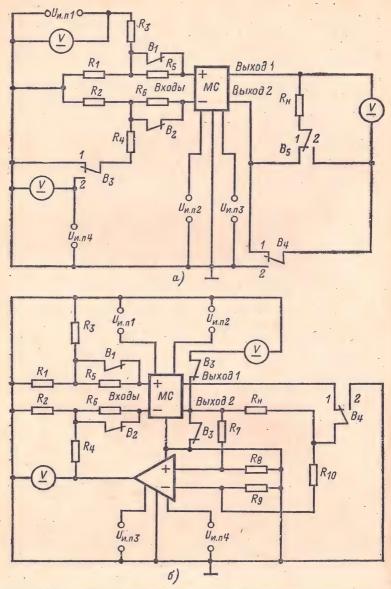


Рис. 4-24. Схемы для измерения напряжения смещения и напряжения баланса аналоговых микросхем.

a-c ручной балансировкой;  $\delta-c$  автоматической балансировкой.

На вход МС подают напряжения двух значений, указанных в НТД, обеспечивающие получение двух граничных значений диапазона выходного напряжения микросхем. Измерителем постоянного напряжения, подключенным к выходу МС, измеряют указанные значения выходных напряжений. Диапазон выходного постоянного напряжения определяют как алгебраическую разность измеренных выходных напряжений.

Измерение входного напряжения ограничения. Для измерения  $U_{\text{огр, вх}}$  можно использовать одну из схем, применяемых для измерения коэффициента усиления напряжения  $K_{\mathbf{v}}$ , U, соответствующих

измеряемой микросхеме.

С выхода генератора сигналов на вход МС подают синусоидальное напряжение  $U_{1\mathrm{BX}}$  (соответствующее заданному значению или оговоренное в НТД) и измеряют напряжение  $U_{1\mathrm{\,BhX}}$  на выходе МС. Затем измеряют напряжение  $U_{2\mathrm{\,BhX}}$  на выходе при значении входного напряжения, равном  $U_{2\mathrm{\,BX}}=1,1U_{1\mathrm{\,BX}}$ , и определяют дифференциальный коэффициент усиления по формуле

$$K_{1yz} = \frac{U_{2BLIX} - U_{1BLIX}}{0.1U_{1BX}}.$$

После этого значение  $U_{\rm BX}$  изменяют до тех пор, пока определяемое таким образом значение  $K_{\rm yg}$  не станет равным 0,1  $K_{\rm 1yg}$ . Соответствующее этому случаю значение входного напряжения и будет являться

входным напряжением ограничения  $U_{\text{огр, вх}}$ .

Измерение максимального выходного напряжения МС с одним входом. Для изменения  $U_{\rm вых, макс}$  используют установку по схеме, изображенной на рис. 4-23, a. От генератора сигналов подают на МС входное напряжение с заданными параметрами. После этого, плавно увеличивая напряжение входного сигнала, устанавливают такое его значение, при котором параметры МС примут значения, указанные в НТД. Значение  $U_{\rm вых, макс}$  определяют по измерителю напряжения, подключенному к выходу.

Измерение максимального выходного напряжения МС с двумя входами. Метод измерения  $U_{\rm Bыx, \, makc}$  аналогичен методике измерения  $U_{\rm Bx, \, makc}$  микросхемы с двумя входами, но в этом случае режим МС определяется не оговоренным значением выходного напряжения, а значениями параметров, указанными в НТД, и измеряется не вход-

ное напряжение, а выходное.

Измерение минимального выходного напряжения МС. Метод измерения  $U_{\rm вых,\, мин}$  аналогичен методу измерения  $U_{\rm вх.\, мин}$  МС с одним и двумя входами: входное напряжение также уменьшают до тех пор, пока выходное напряжение не достигнет заданного значения или значения, указанного в НТД. После этого измеряют напряжение на выходе микросхемы.

Измерение напряжения смещения микросхемы. Для измерения  $U_{\rm cm}$  используют схему, показанную на рис. 4-24, a. Здесь сопротивления резисторов должны быть связаны следующими соотношениями:

 $R_1 = R_2 \le 0.01 R_{\text{BX}}; R_3 = R_4 \gg R_2.$ 

Положение переключателей при измерении  $U_{\rm cm}$  микросхемы с двумя выходами показано на рис. 4-24, a, в случае микросхемы с одним выходом переключатели  $B_4$  и  $B_5$  устанавливают в положение 2. После балансировки МС измеряют напряжение смещения измерителем постоянного напряжения, подключенным между входами микросхемы.

121214 111 1

где  $U_{\rm H, \, \Pi_1}$  — значение напряжения источника питания в момент достижения баланса МС, и

$$K = R_1/(R_1 + R_3)$$
.

Измерение напряжения смещения и выходного напряжения баланса микросхемы с двумя входами с автоматической балансировкой испытываемой МС. Для измерения  $U_{\text{см}}$  используют схему, изображенную на рис. 4-24, б. Здесь сопротивления резисторов должны удовлетворять следующим условиям:  $R_1 = R_2 \le 0.01 R_{\rm Bx}$ ;  $R_3 = R_4 \gg R_2$ ;  $R_7 = R_{10}; R_8 = R_9.$ 

Резисторы  $R_8$ ,  $R_9$  предназначены для того, чтобы напряжения на входах вспомогательного усилителя не превышали допустимых значений. Режим работы и параметры усилителя определяются режимом работы и параметрами испытываемой МС. Положение переключателей для измерения  $U_{cm}$  микросхемы с двумя выходами показано на рис. 4-24,  $\delta$ , а в случае МС с одним выходом переключатель  $B_{\mathbf{A}}$ переводят в положение 2.

При выполнении всех перечисленных выше требований и условий измеряют напряжения  $U_1'$  на выходе вспомогательного усилителя измерителем постоянного напряжения и определяют значение напряжения смещения по формуле

$$U_{\rm cm} = KU_1';$$

здесь  $K = R_1/(R_1 + R_3)$ .

Выходное напряжение баланса определяют также при указанном на рис. 4-24, б положении переключателей измерителем постоянного напряжения, включенным между одним из выходов МС и ее общим выводом.

Измерение чувствительности МС. От генератора сигналов подают на вход микросхемы (рис. 4-23, а) напряжение с параметрами, указанными в НТД. После этого входное напряжение, поступающее от генератора сигналов, плавно уменьшают до значения, при котором параметры измеряемой микросхемы будут соответствовать заданным значениям. По достижении этого измерителем напряжения определяют значение  $U_{\rm BX}$ , которое и будет определять численное значение чувствительности микросхемы.

Измерение синфазного входного напряжения. Для измерения  $U_{\rm ch, Bx}$  используют структурную схему, приведенную на рис. 4-25. Сопротивления резисторов должны удовлетворять соотношениям  $R_1 =$  $= R_2 \le 0.01 R_{\text{BX}}; R_3 = R_4 \gg R_2.$ 

На микросхему подают  $U_{\mathsf{c} \varphi, \, \mathsf{B} \mathsf{x}}$  с параметрами, указанными в НТД,

и измеряют его напряжение измерителем напряжения.

Измерение максимального синфазного входного напряжения. Для определения  $U_{\text{сф, вх, макс}}$  измеряют коэффициент ослабления синфазных входных напряжений  $K_{\text{ос.сф}}$  по методике, изложенной ниже. Затем плавно увеличивают напряжение входного синфазного сигнала до значения, при котором  $K_{\rm oc.\,co}$  уменьшается на 6 дБ, при этом регистрируют постоянное напряжение входного синфазного сигнала или амплитуду синусоидального входного синфазного сигнала (при измерении на переменном токе), которые и равны  $U_{\mathrm{c} \Phi, \mathrm{BX, Makc}}$ .

Измерение выходного напряжения баланса МС с двумя входами. Структурная схема измерения и соотношение сопротивлений резисторов такие же, как и при измерении  $U_{\rm Bx,\,Makc}$ . Гереключатели устанавливаются в положения, указанные на рис. 4-24, a, и производят балансировку схемы. Затем, установив переключатель  $B_4$  в положение 2, измерителем постоянного напряжения измеряют значение  $U_{\rm Bbx,\,Gam}$ .

Измерение приведенного ко входу напряжения шумов МС с одним входом. В соответствии с определением напряжение шумов, приведен-

ное ко входу, может быть рассчитано по формуле

$$U_{\mathrm{m,\,BX}} = U_{\mathrm{m}}/K_{\mathrm{y},\,U},$$

где  $U_{\mathrm{m}}$  — напряжение шумов на выходе микросхемы;  $K_{\mathrm{y},\,U}$  — ее коэффициент усиления.

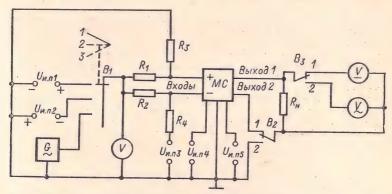


Рис. 4-25. Схемы для измерения синфазного входного напряжения аналоговых микросхем.

Измерение  $U_{\rm III}$  производят в устройстве по схеме рис. 4-26 при замкнутом накоротко через емкость  $C_1$  входе микросхемы. Значение емкости определяется из соотношения  $X_{\rm c} \leqslant 0.1 R_{\rm BX}$ . Значение  $U_{\rm III}$  измеряется непосредственно на выходе микросхемы при помощи измерителя переменного напряжения, подключенного параллельно нагрузочному резистору  $R_{\rm H}$ .

Коэффициент усиления МС может быть определен любым из мето-

дов, приведенных ниже с учетом вида испытуемой микросхемы.

Измерение приведенного ко входу напряжения шумов МС с двумя входами. Для измерения  $U_{\text{III},\,\text{BX}}$  используют структурную схему, изображенную на рис. 4-23, б. Параметры резисторов и конденсаторов в этой схеме должны отвечать следующим условиям:  $R_1=R_2\leqslant 0,01\,R_{\text{BX}}$ ,  $R_3=R_4\geqslant R_2$ ;  $C_1=C_2$ ;  $X_{C1}\leqslant 0,01\,R_{\text{BX}}$ . Положение переключателей, указанное на рис. 4-23, б, соответствует случаю измерения  $U_{\text{III},\,\text{BX}}$  микросхемы с двумя выходами, при измерении микросхемы с одним выходом переключатель  $B_3$  устанавливают в положение 2.

При помощи переключателей  $B_1$  и  $B_2$  входы микросхемы замыкают на общий вывод через конденсаторы  $C_1$  и  $C_2$  и производят балансировку микросхемы. После этого переключатель  $B_5$  устанавливают в положение 2 и измерителем переменного напряжения измеряют действующее значение напряжения шумов  $U_{\rm m}$  непосредственно на выходе

микросхемы. После этого определяют коэффициент усиления напряжения  $K_{y,\,\,U}$  методом, выбранным для испытаний данной микросхемы, и изложенным ниже. Приведенное ко входу напряжение шумов определяют по формуле

$$U_{\text{m,bx}} = U_{\text{m}} + K_{\text{y},U}$$
.

Измерение остаточного напряжения пороговой схемы. Структурная

схема измерения  $U_{\text{ост}}$  изображена на рис. 4-27.

На вход микросхемы подают управляющее напряжение, значение которого соответствует открытому состоянию микросхемы. Остаточное напряжение измеряют измерителем напряжения, подключенным к выходу микросхемы.

Измерение напряжения срабатывания. Для измерения  $U_{\rm cp6}$  используют структурную схему, изображенную на рис. 4-27. На вход закры-

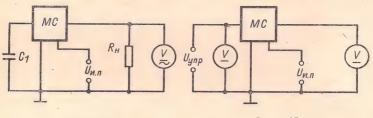


Рис. 4-26.

Рис. 4-27.

Рис. 4-26. Схема для измерения приведенного ко входу напряжения шумов.

Рис. 4-27. Схема для измерения напряжений и токов срабатывания и отпускания, токов утечки и токов покоя аналоговых микросхем.

той микросхемы подают управляющее напряжение, значение которого ниже порога срабатывания. После этого плавно увеличивают это напряжение до момента срабатывания микросхемы. Значение управляющего напряжения, измеренное в момент скачкообразного изменения ее выходного напряжения, и является напряжением срабатывания  $U_{\rm срб}$ .

Измерение напряжения отпускания. Измерение  $U_{\rm отп}$  производят по структурной схеме, изображенной на рис. 4-27. Управляющее напряжение  $U_{\rm упр}$  уменьшают до значения, при котором происходит срабатывание микросхемы; значение управляющего напряжения в момент срабатывания и будет являться напряжением отпускания  $U_{\rm отп}$ .

Измерение остаточного напряжения электронного ключа. Для измерения  $U_{\rm oct\,0}$  на переменном или на постоянном токе используют

схему, приведенную на рис. 4-28, а.

На микросхему подают управляющее напряжение, значение которого соответствует ее открытому состоянию. На вход микросхемы подают постоянное или переменное напряжение заданного значения  $U_{\rm вx}$ . Переключатель  $B_1$  переводят в положение 2 и измеряют напряжение на выходе микросхемы  $U_{\rm выx}$ .

Остаточное напряжение электронного ключа в открытом состоянии

$$U_{\text{OCTO}} = U_{\text{BX}} - U_{\text{BMX}}.$$

С помощью устройства по схеме на рис. 4-28,  $\delta$  можно измерить остаточное напряжение электронного ключа непосредственно. При заданном режиме работы открытой микросхемы и установке переключателя  $B_1$  в положение I измерителем напряжения измеряют значение  $U_{\text{ост}0}$  на работающей микросхеме.

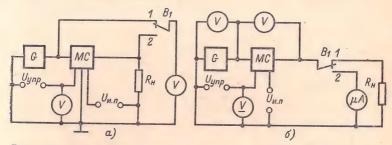


Рис. 4-28. Схема для измерения тока коммутации и остаточного напряжения электронного ключа.

Измерение максимальной амплитуды импульсов входного и выходного напряжения. Для измерения  $U_{\rm Bx}$ , A, макс;  $U_{\rm Bbx}$ , A, макс используют схему, изображенную на рис. 4-29. Элементы  $R_1$  и  $C_1$  выбирают из следующих условий:  $R_1 \approx R_{\rm Bx}$ ;  $X_{\rm c1} \leqslant 0.01R_1$ .

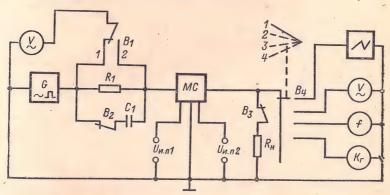


Рис. 4-29. Схема для измерения импульсных параметров аналоговых микросхем.

Амплитуду входных импульсов, подаваемых от генератора сигналов, увеличивают до значения, при котором искажения формы импульсов выходного напряжения станут равными значениям, указанным в НТД. После этого соответствующим измерителем напряжения измеряется максимальная амплитуда импульсов входного (выходного) напряжения.

Измерение диапазона изменения выходного напряжения ограничения. Измерение  $\Delta U_{\rm orp}$  производят по той же схеме, по которой измеряют

коэффициент усиления напряжения  $K_{\rm y,\it U}$  данной микросхемы (см. ниже). На вход измеряемой МС подают два значения входного напряжения  $U_{\rm BX}' = U_{\rm orp}$  и  $U_{\rm BX}'' = 1,5U_{\rm orp}$  и измеряют соответствующие этим значениям выходные напряжения  $U_{\rm Bыx}'$  и  $U_{\rm Bыx}''$ . Диапазон изменния выходного напряжения ограничения определяется по формуле

$$\Delta U_{\rm orp} = U''_{\rm BMX} - U'_{\rm BMX}.$$

#### измерение параметров, имеющих размерность тока

Измерение входных токов с ручной балансировкой. Для измерения  $I_{\text{BX1}}$ ,  $I_{\text{BX2}}$  используется структурная схема, изображенная на рис. 4-24, a. Сопротивления резисторов, входящих в эту схему, должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_1 = R_2 \leqslant 0.01 R_{\text{BX}}$ ;  $R_3 = R_2 = R_2 = (1 \div 2) R_{\text{BX2}}$ 

 $R_4 \gg R_2$ ;  $R_5 = R_6 = (1 \div 2)~R_{\rm Bx}$ . Метод может быть использован для измерения параметров микросхем с одним и двумя выходами. При определении  $I_{\rm Bx1}$  и  $I_{\rm Bx2}$  микросхем с двумя выходами положение переключателей указано на упомянутой схеме, а для микросхем с одним выходом переключатели  $B_4$  и  $B_5$  перево-

дят в положение 2.

Устанавливают выключатели  $B_1$  и  $B_2$  в положения, указанные на рис. 4-24, a. Производят балансировку МС и измеряют напряжение  $U_{\mathrm{M.nl}}'$  измерителем постоянного напряжения. Затем размыкают выключатель  $B_1$ , снова балансируют микросхему и изменяют напряжение  $U_{\mathrm{H.nl}}'$ . После этого выключатель  $B_1$  замыкают, выключатель  $B_2$  размыкают, снова балансируют микросхему и измеряют напряжение  $U_{\mathrm{H.nl}}''$ .

Входные токи определяют по формулам:

$$I_{\text{BX1}} = K (U''_{\text{H. }\Pi 1} - U'_{\text{H. }\Pi 1})/R_5; \quad I_{\text{BX2}} = K (U'''_{\text{H. }\Pi 1} - U'_{\text{H. }\Pi 1})/R_6,$$

где  $K = R_1/(R_1 + R_3) = R_2/(R_2 + R_4)$ .

При расчете значений входных токов должны браться алгебраические значения напряжений питания  $U_{\rm и.п.1}$ . Если позволяют параметры микросхемы, может производиться непосредственное измерение входных токов.

Измерение входных токов с автоматической балансировкой испытываемой микросхемы. Для измерения входных токов микросхем с одним и двумя выходами используют установку по схеме, изображенной на рис. 4-24, б. Сопротивления, входящие в нее, должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_1=R_2\leqslant 0.01$   $R_{\rm BX};$   $R_3=R_4\geqslant R_2;$   $R_5=R_6=(1\div 2)$   $R_{\rm BX};$   $R_7=R_{10};$   $R_8=R_9.$ 

Резисторы  $R_8$  и  $R_9$  могут отсутствовать, если напряжение на входах вспомогательного усилителя не превышает допустимых значений. Параметры вспомогательного усилителя должны быть определены исходя из

параметров испытуемой микросхемы.

При измерении  $I_{\mathtt{BX1}}$  и  $I_{\mathtt{BX2}}$  микросхем с двумя выходами положение переключателя  $B_4$  указано на рис. 4-24, б, а для микросхем с одним вы-

ходом переключатель  $B_4$  переводится в положение 2.

Порядок измерения следующий. При замкнутых накоротко резисторах  $R_5$  и  $R_6$  измеряется  $U_1'$  измерителем постоянного напряжения, подключенным к выходу операционного усилителя. Затем размыкается выключатель  $B_1$  и снова измеряются  $U_1''$ . После этого выключатель  $B_1$  замыкают, а выключатель  $B_2$  размыкают и измеряют  $U_1'''$ .

Входные токи вычисляют по формулам, приведенным в методике

их измерения при ручной балансировке микросхемы.

Измерение входных токов методом непосредственного отсчета. Для измерения входных токов  $I_{\rm Bx1}$  и  $I_{\rm Bx2}$  этим методом используют структурную схему (рис. 4-24, a).

Сопротивления резисторов  $R_1-R_6$  в этой схеме должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_1=R_2\leqslant 0.01R_{\rm BX};\ R_3=$ 

 $= R_4 \gg R_2$ ;  $R_5 = R_6 = (1 \div 2) R_{BX}$ .

Данная методика распространяется на микросхемы с одним и двумя выходами: положение переключателей для микросхем с двумя выходами приведено на рис. 4-24, a, а для микросхем с одним выходом переключатели  $B_4$  и  $B_5$  переводят в положение 2. Порядок измерений: переключатель  $B_3$  устанавливают в положение I, положение переключателей  $B_1$  и  $B_2$  должно соответствовать показанному на схеме. При  $U_{\text{II. III.}} = 0$  производится с заданной точностью балансировка микросхемы изменением напряжения  $U_{\text{II. III.}} = 0$  затем размыкаются выключатели  $U_{\text{II. III.}} = 0$  почится балансировка микросхемы изменением напряжения  $U_{\text{II. III.}} = 0$  почится балансировка микросхемы изменением напряжения  $U_{\text{II. III.}} = 0$  почитаюстью, указанной в  $U_{\text{II. III.}} = 0$  по шкале измерителя постоянного напряжения, подключенного к источнику питания с напряжением  $U_{\text{II. III.}} = 0$  потражения, подключенного к источнику питания с напряжением  $U_{\text{II. III.}} = 0$  по  $U_{\text{II. II.}} = 0$ 

Калибровка измерителя постоянного напряжения производится

в соответствии с условием

$$I_{\text{BX}, \text{Kan}} = KU'_{1},$$

где  $I_{\rm BX,\, Kan}$  — значение  $I_{\rm BX}$ , при котором производится калибровка;

$$K = \frac{R_1}{(R_1 + R_3)R_5} = \frac{R_2}{(R_2 + R_4)R_6};$$

 $U_1'$  — показание измерителя постоянного напряжения.

Измерение разности входных токов с ручной балансировкой. Измерение разности входных токов  $\Delta I_{\rm BX}$  производят в схеме, приведенной на рис. 4-24, a; входящие в нее резисторы должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_1=R_2\leqslant 0.01R_{\rm BX}$ ;  $R_3=R_4\gg R_2$ ;  $R_5=$ 

 $= R_6 = (1 \div 2) R_{BX}.$ 

Положения переключателей при определении  $\Delta I_{\rm Bx}$  МС с двумя выжодами показаны на схеме; для микросхем с одним выходом переключатели  $B_4$  и  $B_5$  переводят в положение 2. Балансируют микросхему с заданной точностью, после чего измеряют и фиксируют значение питающего напряжения  $U'_{\rm и.\ n\ 1}$ , при помощи которого проводилась балансировка. Затем выключатели  $B_1$  и  $B_2$  размыкают, снова балансируют микросхему и измеряют и фиксируют значение питающего напряжения  $U''_{\rm и.\ n\ 1}$ . Разность входных токов определяют по формуле

$$\Delta I_{\text{BX}} = K (U''_{\text{H. II}} - U'_{\text{H. II}}) / R_5,$$

где

$$K = \frac{R_1}{(R_1 + R_3)} = R_2/(R_2 + R_4).$$

При расчете должны браться алгебраические значения напряжений  $U'_{u,\,\pi\,1}$  и  $U''_{u,\,\pi\,1}$  в момент достижения баланса.

Измерение разности входных токов с автоматической балансировкой испытываемой микросхемы. Для измерения  $\Delta I_{\rm BX}$  используют схему, приведенную на рис. 4-24,  $\delta$ ; сопротивления входящих в нее резисторов связаны между собой следующими соотношениями:

 $R_1 = R_2 \le 0.01 R_{\text{BX}}; R_3 = R_4 \gg R_2; R_5 = R_6 = (1 \div 2) R_{\text{BX}}; R_7 = R_{10}; R_8 = R_9.$ 

Положение переключателя  $B_4$  для измерения  $\Delta I_{\rm BX}$  микросхем с двумя выходами указано на схеме, а для микросхем с одним выходом пере-

ключатель  $B_4$  переводят в положение 2.

При замкнутых выключателях  $B_1$  и  $B_2$  отмечают показания измерителя постоянного напряжения на выходе операционного усилителя. Затем эти выключатели размыкают и снова отмечают показание измерителя постоянного напряжения. Разность входных токов определяют по формуле

 $\Delta I_{\rm BX} = K (U_1'' - U_1') / R_5,$ 

где  $U_1''$  — показание измерителя при разомкнутых выключателях  $B_1$  и  $B_2$ ;  $U_1'$  — при замкнутых;

 $K = \frac{R_1}{(R_1 + R_3)} = \frac{R_2}{(R_2 + R_4)}$ .

При расчете должны использоваться алгебраические значения на-

пряжений.

Измерение разности входных токов непосредственным отсчетом. Для измерения  $\Delta I_{\rm BX}$  используется схема, изображенная на рис. 4-24, a; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в описании метода измерения  $I_{\rm BX}$  с ручной балансировкой.

Положение переключателей при измерении  $\Delta I_{\rm BX}$  микросхем с двумя выходами показано на упомянутой схеме; для микросхем с одним выхо-

дом переключатели  $B_4$  и  $B_5$  переводят в положение 2.

Вначале переключатель  $B_3$  устанавливают в положение 2. Балансируют микросхему при помощи источника питания с заданной точностью. Затем выключатели  $B_1$  и  $B_2$  размыкают и снова балансируют микросхему при помощи источника питания  $U_{\rm H, II}$ .

При помощи измерителя постоянного напряжения, отградуированного в единицах тока и подключенного к источнику питания с напряже-

нием  $U_{\rm H, H4}$ , измеряется разность входных токов  $\Delta I_{\rm BX}$ .

Калибровка измерителя постоянного напряжения производится в соответствии с условием

$$I_{\text{BX, KaJ}} = KU_1',$$

где  $I_{\rm BX,\,Ka_{3}}$  — значение тока, при котором производится калибровка;  $U_1'$  — показание измерителя постоянного напряжения;

$$K = \frac{R_1}{(R_1 + R_3)R_5} = \frac{R_2}{(R_2 + R_4)R_6}.$$

**Измерение выходного тока.** Измерив изложенным выше методом напряжение  $U_{\rm Bыx}$ , определяют выходной ток по формуле

$$I_{\text{вых}} = U_{\text{вых}}/R_{\text{H}}.$$

Измерение максимального выходного тока МС с одним выходом. Для измерения  $I_{\rm вых. макс}$  используют приведенную на рис. 4-23, a схему при установке переключателей в положения, показанные на этом рисунке.

Изменяя напряжение входного синусоидального сигнала, при номинальном значении сопротивления нагрузки, указанном в НТД, устанавливают на выходе напряжение  $U_{\rm Bыx,\ макс}$ , измеренное по описанному

выше методу.

После этого сопротивление нагрузки заменяют резистором с сопротивлением  $R'_{\rm H}$ , указываемым в НТД, измеряют значение  $U'_{\rm BMX}$  и определяют максимальный выходной ток по формуле

$$I_{\text{BMX, Make}} = U'_{\text{BMX}}/R'_{\text{H}}.$$

Измерение максимального выходного тока МС с двумя входами. Для измерения  $I_{\rm вых, макс}$  используют схему, изображенную на рис. 4-23,  $\delta$ ; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения  $U_{\rm вx, макс}$ .

При определении  $I_{\text{вых, макс}}$  микросхемы с двумя выходами положение переключателей показано на рисунке, а для микросхем с одним вы-

ходом переключатель  $B_3$  переводят в положение 2.

Микросхему балансируют с заданной точностью, после чего переключатель  $B_5$  переводят в положение 2. Путем плавного изменения значения синусоидального сигнала, поступающего от генератора, при номинальном значении сопротивления нагрузки, указанном в НТД, на выходе МС устанавливают максимальное выходное напряжение  $U_{\rm вых.\, макс}$ , измеренное по методу, приведенному выше.

Сопротивление нагрузки заменяют резистором сопротивлением  $R'_{\rm H}$ , указанным в НТД, измеряют выходное напряжение  $U'_{\rm BMX}$  и опреде-

ляют максимальный выходной ток по формуле

$$I_{\text{BMX, Makc}} = U'_{\text{BMX}}/R'_{\text{H}}.$$

Измерение минимального выходного тока. Измерив минимальное выходное напряжение  $U_{\rm Вых,\, мин}$  одним из приведенных выше методов, значение минимального выходного тока определяют по формуле

$$I_{\text{BLIX, MUH}} = U_{\text{BLIX, MUH}}/R_{\text{H}}.$$

Измерение токов утечки на входе и выходе. Для измерения значений  $I_{\text{ут, вых}}$  и  $I_{\text{ут, вых}}$  используют схему, приведенную на рис. 4-29. Входящие в нее элементы должны удовлетворять условиям:  $R_1 \approx R_{\text{вх}}$ ;

 $X_{C1} \leq 0.01R_1$ 

На вход микросхемы подают напряжение с параметрами, указанными в НТД. Размыкают выключатель  $B_2$  и закрывают входную (выходную) цепь микросхемы. Затем измеряют падение напряжения  $\Delta U$  на резисторе  $R_1$  (выходное напряжение микросхемы  $U'_{\rm Bыx}$ ). Токи утечки на входе и выходе определяют по формулам:

$$I_{\text{yt,BX}} = \Delta U/R_1$$
;  $I_{\text{yt,BMX}} = U_{\text{BMX}}/R_{\text{H}}$ .

Измерение входного и выходного токов покоя. Измерение  $I_{\mathrm{Bx},0}$  и  $I_{\mathrm{Bbix},0}$  производится по схеме, изображенной на рис. 4-29. Параметры, входящие в схему резистора и конденсатора, должны удовлетворять требованиям, указанным в предыдущем методе.

Размыкают выключатель  $B_2$  и при  $U_{\rm BX}=0$  измеряют падение напряжения  $\Delta U$  на резисторе  $R_1$  (выходное напряжение микросхемы  $U_{\rm BMX}'$ ).

Токи покоя определяют по формулам:

$$I_{BX, 0} = \Delta U/R_1;$$
  
 $I_{BMX, 0} = U'_{BMX}/R_{H}.$ 

Измерение тока потребления  $I_{\rm nor}$  производят с использованием схем, приведенных на рис. 4-30.

В точке А схемы, показанной на рис. 4-30, а, устанавливают заданный режим питания микросхемы и при помощи измерителя тока определяют значение потребляемого тока.

Измерение тока потребления с помощью добавочного резистора производят в устройстве по схеме на рис. 4-30, б, обеспечивая указанный

в НТД режим питания микросхемы.

Этот метод удобен при автоматизации измерения  $I_{\text{пот}}$ .

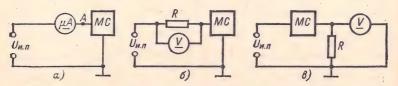


Рис. 4-30. Схемы для измерения токов потребления микросхем.

Измерителем постоянного напряжения измеряют падение напряжения U' на резисторе R и определяют ток потребления по формуле

$$I_{\text{HOT}} = U'/R$$
.

Ток потребления МС с одним источником питания, позволяющим включать резистор между общим выводом микросхемы и «землей», измеряют, используя схему измерения, приведенную на рис. 4-30, в. В этом случае напряжение источника питания должно быть увеличено на значение падения напряжения на резисторе R. Измерителем постоянного напряжения измеряют падение напряжения U' на резисторе R и определяют ток потребления по последней приведенной формуле.

Измерение тока короткого замыкания производят при замкнутом накоротко выходе микросхемы, любым из вышеизложенных методов

измеряется ток потребления.

Измерение тока холостого хода. Отключают от микросхемы нагрузку и измеряют ток потребления любым из вышеизложенных методов, который и равен  $I_{x,x}$ .

Измерение максимального тока закрытой схемы. Для измерения

I<sub>з, макс</sub> используют схему, изображенную на рис. 4-28, а.

Значение управляющего напряжения  $U_{\rm упр}$ , соответствующее закрытому состоянию микросхемы, амплитуду входного переменного напряжения  $U_{\rm BX}$ , а или входное постоянное напряжение  $U_{\rm BX}$  устанавливают равными заданным значениям (или значениям, указанным в НТД). Установив переключатель  $B_1$  в положение 2, соединенным с ним измерителем напряжения измеряют амплитуду выходного переменного напряжения или выходное постоянное напряжение  $U_{\rm BMX}$ .

Максимальный ток закрытой схемы  $I_3$ , макс определяют по формуле

$$I_{3, \text{Makc}} = U_{\text{BMX}}/R_{\text{H}}.$$

Измерение максимального тока закрытой схемы методом непосредственного измерения. Измерение  $I_{3,\,\mathrm{макс}}$  производится в соответствии со структурной схемой, приведенной на рис. 4-28, б, при переключателе  $B_1$ , установленном в положение 2. Управляющее напряжение  $U_{\mathrm{упр}}$ , соответствующее закрытому состоянию микросхемы, и входное постоянное напряжение  $U_{\mathrm{вx}}$  устанавливают равными заданными значениям или значениям, указанным в НТД. Измерителем тока измеряют максимальный ток закрытой схемы.

Измерение максимального коммутируемого тока. Для измерения  $I_{\text{ком, макс}}$  используют схему, приведенную на рис. 4-28, a, при положении

переключателя  $B_1$ , показанном на этом рисунке.

Управляющее напряжение  $U_{\rm упp}^{\prime}$ , соответствующее открытому состоянию микросхемы, устанавливают равным значению, указанному в НТД. Изменяют входное напряжение  $U_{\rm Bx}$  до значения, при котором остаточное напряжение электронного ключа  $U_{\rm ост}$  0, измеренное одним из ранее приведенных методов, примет указанное в НТД значение  $U_{\rm ост}$  0, макс. Максимальный коммутируемый ток определяют по формуле

## $I_{\text{KOM, Makc}} = U_{\text{BMX}}/R_{\text{H}},$

где  $U_{\rm Bыx}$  — значение выходного напряжения при  $U_{\rm octo} = U_{\rm octo}$ , максе Измерение тока срабатывания. Измерение  $I_{\rm cp6}$  производят в устройстве по схеме, изображенной на рис. 4-27. Управляющее напряжение  $U_{\rm ynp}$  увеличивают от значения  $U_1' < U_{\rm cp6}$ , указанного в НТД, до значения  $U_{\rm ynp}'$ , при котором выходное напряжение скачкообразно изменяется. При этом измеряют значение тока, потребляемого от источника питания, одним из описанных ранее методов. Значение этого тока в момент срабатывания микросхемы и равно  $I_{\rm cp6}$ .

Измерение среднего входного тока с ручной балансировкой. Для измерения  $I_{\rm BX,\, CP}$  используют схему, приведенную на рис. 4-24, а. Сопротивления резисторов  $R_1 - R_6$  должны удовлетворять требованиям,

указанным в методе измерения входных токов.

Положение переключателей для измерения  $I_{\rm BX, cp}$  МС с двумя выходами показано на схеме. Для МС с одним выходом переключатели  $B_4$ 

и  $B_5$  переводят в положение 2.

При разомкнутом выключателе  $B_1$  производят балансировку микросхемы с заданной точностью и отмечают значение напряжения  $U_{\rm и.п.1}$ . Затем выключатель  $B_1$  замыкают, а выключатель  $B_2$  размыкается, снова производят балансировку микросхемы изменением напряжения  $U'_{\rm и.n.1}$  и отмечают значение напряжения  $U''_{\rm и.n.1}$ .

Средний входной ток определяют по формуле

$$I_{\rm BX,\,cp} = 0.5K \, (U'_{\rm H,\,\Pi 1} - U''_{\rm H,\,\Pi 1})/R_5$$

где  $K = R_1/(R_1 + R_3) = R_2/(R_2 + R_4)$ .

Для напряжений  $U'_{\mathsf{H},\;\mathsf{D}1}$  и  $U''_{\mathsf{H},\;\mathsf{D}1}$  должны браться их алгебраические значения.

Измерение среднего входного тока с автоматической балансировкой испытуемой МС. Для измерения  $I_{\rm Bx, \, cp}$  используют схему, приведенную на рис. 4-24, б. Основные элементы, входящие в структурную схему, должны удовлетворять требованиям, указанным при измерении  $I_{\rm BX1}$  и  $I_{\rm BX2}$  таким же методом.

Положение переключателя  $B_4$  для измерения  $I_{\rm BX.cp}$  микросхем  $\mathfrak e$  двумя выходами показано на рис. 4-24,  $\mathfrak o$ . Для микросхем  $\mathfrak c$  одним вы-

ходом переключатель  $B_4$  переводится в положение 2.

Измерение производится следующим образом. Размыкается выключатель  $B_1$  и регистрируется показание измерителя постоянного напряжения, включенного на выходе операционного усилителя  $(U_1)$ . Затем выключатель  $B_1$  замыкают, а выключатель  $B_2$  размыкают, регистрируют показание измерителя постоянного напряжения  $(U_1')$  и средний входной ток определяют по последней приведенной формуле.

#### измерение параметров, имеющих размерность мощности

Измерение потребляемой мощности. Измерив токи, потребляемые микросхемой, любым из изложенных выше методов определяют потребляемую мощность по формуле

$$P_{\text{пот}} = I_{\text{пот1}} U_{\text{и. п1}} + I_{\text{пот2}} U_{\text{и. п2}} + \ldots + I_{\text{пот}n} U_{\text{и. пn}},$$

где  $I_{\text{пот 1}},\ I_{\text{пот 2}},...,I_{\text{пот }n}$  — токи через выводы питания микросхемы;  $U_{\text{и. п1}},\ U_{\text{и. п2}},...,U_{\text{и. п}}$  — напряжения питания микросхемы.

Измерение максимальной потребляемой мощности производят вышеизложенным методом при работе МС в предельном режиме по потреблению.

Измерение рассеиваемой мощности. Определив потребляемую мощность  $P_{\rm пот}$  и выходную мощность  $P_{\rm вых}$  изложенным ниже методом, рассеиваемую мощность определяют по формуле

$$P_{\text{pac}} = P_{\text{пот}} - P_{\text{вых}}$$

Измерение выходной мощности. Измерив напряжение  $U_{\rm вых}$  изложенным ранее методом, определяют выходную мощность по формуле

$$P_{\rm BMX} = U_{\rm BMX}^2 / R_{\rm H}^{\prime},$$

где  $R'_{\rm H}$  — сопротивление нагрузки, указанное в НТД.

Измерение максимальной выходной мощности. Измерив максимальное выходное напряжение  $U_{\text{вых,макс}}$  изложенным ранее методом, определяют максимальную выходную мощность по формуле

$$P_{\text{BMX, Makc}} = U_{\text{BMX, Makc}}^2 / R_{\text{H}}^{\prime}$$

### измерение параметров, имеющих размерность частоты

Измерение полосы пропускания  $\Delta f$ , верхней граничной частоты  $f_{\rm B}$  и нижней граничной частоты  $f_{\rm H}$ . Измерение  $\Delta f$  производят в устройстве по схеме, выбранной для измерения коэффициента усиления  $K_{\rm y,\ U}$  в соответствии с типом микросхемы. На ее вход подают синусоидальный сигнал, напряжение и частота которого указаны в НТД, и измеряют переменное напряжение на выходе микросхемы  $U_{\rm BMX}^{\prime}$ .

Плавно увеличивая частоту входного сигнала, поддерживают его напряжение постоянным до тех пор, пока напряжение на выходе МС уменьшится до значения  $U_{\rm Bыx}^{\prime\prime}=0,707~U_{\rm Bыx}^{\prime\prime}$ , при этом регистрируют верхнюю граничную частоту входного сигнала  $f_{\rm B}$ . Затем плавно уменьшают частоту входного сигнала, поддерживая значение его напряжения постоянным до тех пор, пока напряжение на выходе микросхемы уменьшится до значения  $U_{\rm Bыx}^{\prime\prime\prime\prime}=0,707~U_{\rm Bыx}^{\prime\prime}$ . При этом регистрируют нижнюю граничную частоту  $f_{\rm H}$  входного сигнала.

Полосу пропускания МС определяют по формуле

$$\Delta f = f_{\rm B} - f_{\rm H}$$

**Измерение центральной частоты.** Измерив значения  $f_{\rm B}$  и  $f_{\rm H}$  по предыдущему методу, определяют центральную частоту полосы пропускания по формуле

 $f_{\rm H} = (f_{\rm B} + f_{\rm H})/2$ .

Измерение частоты единичного усиления микросхемы с одним выходом производят в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-31, а.

Входящие в нее элементы должны удовлетворять следующим требованиям:  $X_{c1} \leqslant R_1; \; R_{\rm Bbix} \leqslant R_2 \leqslant R_{\rm Bx}; \; R_1 \approx R_2; \; R_\Gamma \leqslant R_2, \; \Gamma = R_\Gamma$ 

выходное сопротивление генератора.

Измерение  $f_1$  микросхемы с двумя выходами производят в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-31, б. Входящие в нее элементы должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_1=R_2$ ;  $R_3=R_4$ ;  $R_5=R_6$ ;  $R_1 \ll R_3 \ll R_{\rm BX}$ ;  $X_{\rm c1} \ll R_2$ ;  $X_{\rm c2} \ll R_6$ . Параметры вспомогательного усилителя зависят от параметров испытуемой MC.

Измерение производят следующим образом: плавно увеличивают частоту входного сигнала при постоянном значении его напряжения до тех пор, пока значение выходного напряжения станет равным значению

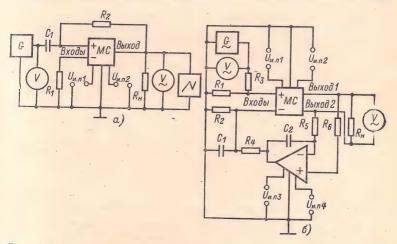


Рис. 4-31. Схемы для измерения частоты единичного усиления аналоговых микросхем.

входного напряжения; при этом регистрируют частоту входного сигнала,

которая и будет равна частоте единичного усиления  $f_1$ .

Измерение частот резонанса и квазирезонанса. Измерение  $f_0$  производят согласно схеме, выбранной для измерения коэффициента усиления  $K_{\mathbf{y},\,U}$  микросхемы данного типа. На ее вход подают синусоидальный сигнал, частоту которого плавно изменяют, поддерживая постоянным значение его напряжения. Частота, при которой выходное напряжение принимает максимальное (минимальное) значение, является частотой резонанса (квазирезонанса).

Измерение нижней и верхней частот полосы задержания. Измерение  $f_{\rm 3д,\, H}$  и  $f_{\rm 3д,\, B}$  производится в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-29; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения максимальной амплитуды импульсов входного

(выходного) напряжения.

На вход микросхемы подают напряжение с параметрами, указанными в НТД, и измеряют коэффициент передачи. Затем плавно уменьшают (увеличивают) частоту входного сигнала до тех пор, пока коэффициент передачи МС уменьшится в заданное число раз; при этом регистрируется частота входного сигнала, которая и равна верхней (нижней)

частоте полосы задержания.

Измерение полосы задержания. Измерив  $f_{3д, H}$  и  $f_{3д, B}$  по предыдущему методу определяют полосу задержания по формуле

#### $\Delta f_{3H} = f_{3H,H} - f_{3H,B}$

Измерение частоты среза. Для измерения частоты среза определяют АЧХ микросхемы методом, изложенным ниже, и определяют частоты, на которых  $K_{v,U} = 1$ . Эти частоты и будут являться частотами спеза.

Измерение частоты генерирования јг и частоты следования им**пульсов.** Измерение  $f_{\Gamma}$  и  $f_{\mu}$  производится по структурной схеме, приве-

денной на рис. 4-32.

На микросхему подается электрический режим, указанный в НТД, и измерителем частоты определяют значе-

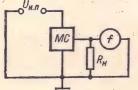


Рис. 4-32. Схемы для измерения частоты среза микросхем.

ния fr и fu. Измерение максимальной частоты следования импульсов. Измерение максимальной частоты следования импульсов  $f_{\text{макс}}$ производится согласно структурной схе-

ме, приведенной на рис. 4-29.

элементы, входящие в Основные структурную схему, должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения  $U_{\rm BX}$ , A, макс (мин).

На вход микросхемы подают от генератора импульсы, частоту следования которых плавно увеличивают до тех пор,

пока искажение формы импульса на выходе микросхемы, определяемое по осциллографу, станет равным значению, указанному в НТД. После этого определяют значение  $f_{\text{макс}}$ .

## измерение параметров, имеющих размерность времени

Измерение времени задержки. Измерение  $f_{3\pi}$  производят в схеме, приведенной на рис. 4-29; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения  $U_{\rm вк. \ A. \ макс}$ U<sub>вх.</sub> А, мин .

Положение переключателей для измерения  $t_{\rm з\pi}$  показано на ри-

сунке.

На вход МС подают импульс прямоугольной формы с параметрами, указанными в НТД, и измеряют  $t_{\rm 3Л}$  измерителем временных интервалов или определяют по изображениям входного и выходного импульсов на экране осциллографа как интервал времени, измеренный между моментами достижения фронтами входного и выходного импульсов уровней, указанных в НТД.

Измерение времени нарастания выходного напряжения МС с одним входом. Для измерения  $t_{\rm нар}$  используют схему, приведенную на рис. 4-23, a, при этом выключатели  $B_1$  и  $B_2$  должны быть замкнуты,

а переключатель Вз установлен в положение 3.

На вход микросхемы подают импульс прямоугольной формы с указанными в НТД параметрами и измерителем временных интервалов измеряют интервал времени, за который выходное напряжение МС изменяетсянот момента первого достижения уровня 0,1 до момента первого достижения уровня 0,9 установившегося значения. Это значение и будет

соответствовать времени нарастания  $t_{\rm нар}$ .

Измерение времени нарастания выходного напряжения МС с двумя входами. Для измерения  $t_{\rm нар}$  используют схему, приведенную на рис. 4-23, 6; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения  $U_{\rm вх.\, макc}$  МС с двумя входами:

Положение переключателей при измерении  $t_{\rm нар}$  микросхемы с двумя выходами показано на рисунке; для микросхем с одним выходом пере-

ключатель  $B_3$  переводят в положение 2.

Осуществив балансировку МС с точностью, указанной в НТД, переводят переключатель  $B_{\rm b}$  в положение  $\beta$  и подают на вход МС импульс

прямоугольной формы с параметрами, указанными в НТД.

Измерителем временных интервалов измеряют интервал времени, за который выходное напряжение МС изменяется от момента первого достижения уровня 0,1 до момента первого достижения уровня 0,9 установившегося значения. Это значение и будет соответствовать времени

нарастания  $t_{\rm нар}$ .

Измерение времени установления выходного напряжения. Измерение  $t_{\rm уст}$  производят в устройстве по схеме, изображенной на рис. 4-23, а при замкнутых выключателях  $B_1$  и  $B_2$ ; переключатель  $B_3$  устанавливают в положение 3. На вход МС подают импульс прямоугольной формы с указанными в НТД параметрами и измерителем временых интервалов определяют интервал времени, за который выходное напряжение МС изменяется от момента первого достижения уровня 0,1 до момента последнего достижения уровня 0,9 установившегося значения. Этот интервал и будет соответствовать времени установления.

Измерение времени установления выходного напряжения МС с двумя входами. В этом случае используют схему, приведенную на рис. 4-23, 6; входящие в нее элементы должны удоблетворять требованиям, указан-

ным в методе измерения  $U_{\rm вx, \, макс}$  для МС с двумя входами.

Положение переключателей при измерении  $t_{\rm уст}$  микросхемы с двумя выходами показано на рисунке; для микросхем с одним выходом переключатель  $B_3$  переводится в положение 2.

Осуществив балансировку МС с точностью, указанной в НТД,

переводят переключатель  $B_5$  в положение 3.

На вход МС подают импульс прямоугольной формы с указанными в НТД параметрами и измеряют интервал времени, за который выходное напряжение МС изменяется от момента первого достижения уровня 0,1 до момента последнего достижения уровня 0,9 установившегося значения. Измеренный интервал времени и будет соответствовать времени установления.

Измерение времени восстановления. Измерение  $t_{\rm вос}$  производится на установке по схеме, приведенной на рис. 4-23,  $\theta$ ; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в предыдущем

методе.

На схеме показано положение переключателей для измерения  $t_{\rm Boc}$  микросхемы с двумя выходами; для микросхемы с одним выходом переключатель  $B_3$  переводится в положение 2.

Вначале микросхему балансируют с точностью, указанной в НТД, переключатель  $B_5$  устанавливают в положение 3 и на вход МС подают импульс прямоугольной формы с параметрами, указанными в НТД.

Измерителем временных интервалов измеряют интервал времени между моментом достижения срезом входного импульса уровня 0,5 его амплитуды и моментом достижения выходным напряжением уровня

0,1 его установившегося значения. Измеренный интервал времени

и равен  $t_{\rm вос}$ .

Измерение времени готовности. Регистрируют момент времени  $t_1$ , соответствующий включению МС и началу периодического изменения контролируемого параметра, который является критерием для определения времени готовности. Регистрируется момент времени  $t_2$ , соответствующий времени, когда контролируемый параметр, являющийся критерием, принимает значение, указанное в НТД. Время готовности определяют по формуле

$$t_{\text{TT}} = t_2 - t_1$$
.

Измерение параметров, которые являются критериями для определения времени готовности, производят согласно методам, выбранным для их измерения.

#### ИЗМЕРЕНИЕ ОТНОСИТЕЛЬНЫХ ПАРАМЕТРОВ

Измерение коэффициента усиления напряжения МС с одним входом. Если не требуется высокая точность определения  $K_{\mathbf{y},\,U}$  или когда подаваемое на вход испытуемой МС напряжение не может быть измерено непосредственно (например, на высоких частотах), для измерения  $K_{\mathbf{y},\,U}$  используют установку, выполненную по схеме на рис. 4-23, а. Переключатели должны быть установлены в положения, показанные на этом рисунке. На вход микросхемы подают от генератора сигналов синусоцальный сигнал  $U_{\mathrm{Bx}}$  с параметрами, указанными в НТД, измеряют переменное напряжение на выходе МС  $U_{\mathrm{Bbx}}$  с помощью измерителя напряжения и вычисляют коэффициент усиления напряжения по формуле

$$K_{y,U} = U_{\text{вых}}/U_{\text{вх}}$$

Для измерения  $K_{
m y,\ U}$  микросхем с малым входным сигналом применяют устройство по схеме, представленной на рис. 4-33, a; здесь  $R_2\leqslant 0,01\,R_{
m Bx}$ . Метод позволяет уменьшить погрешность измерения  $K_{
m y,\ U}$ , связанную с погрешностью измерителя переменного напряжения. При измерениях на высоких частотах в качестве делителя допускается использовать высокочастотный калиброванный аттенюатор.

Измерив напряжение на выходе генератора  $U_{\rm r}$ , переводят переключатель  $B_1$  в положение 2, измеряют напряжение на выходе микросхемы  $U_{\rm вых}$  и определяют коэффициент усиления напряжения по формуле

$$K_{y,U} = KU_{BMX}/U_{\Gamma},$$

где  $K = (R_1 + R_2)/R_2$ .

Значение К рекомендуется выбирать равным номинальному значению коэффициента усиления напряжения испытуемой микросхемы.

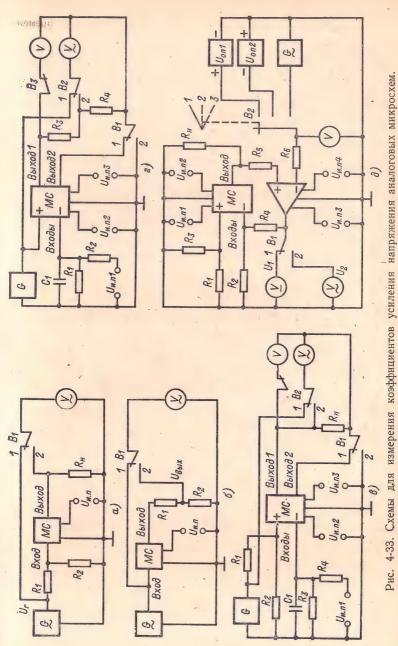
Для измерения  $K_{\mathbf{y},\,U}$  микросхем с большим уровнем входного сигнала применяют устройство по схеме на рис. 4-33, б при  $R_1+R_2=R_{\mathbf{H}}$ . Метод позволяет уменьшить погрешность измерения  $K_{\mathbf{y},\,U}$ , связанную с погрешностью измерителя переменного напряжения.

Измерив значение  $U_{\rm BX}$ , переключатель  $B_1$  переводят в положение 2 и измеряют напряжение  $U_{\rm BMX}'$  на резисторе  $R_2$ . Коэффициент усиления

напряжения определяют по формуле

$$K_{y,U} = KU'_{\text{BMX}}/U_{\text{BX}},$$

где  $K = (R_1 + R_2)/R_2$ .



а-е — с ручной балансировкой; д — с автоматической балансировкой,

Значение К рекомендуется выбирать равным номинальному значению коэффициента усиления напряжения испытуемой микросхемы.

Измерение коэффициента усиления напряжения МС с двумя входами. При испытаниях МС с малым входным сигналом метод позволяет уменьшить погрешность определения  $K_{v,U}$ , связанную с погрешностью измерителя переменного напряжения.

Схема измерения  $K_{\rm v.}$  U приведена на рис. 4-33, e; при измерении на высоких частотах в качестве делителя может быть использован высоко-

частотный калиброванный аттенюатор.

Резисторы и конденсатор, входящие в устройство, должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_2 \leqslant 0.01~R_{\rm nx};~X_{\rm C1} \leqslant 0.01~R_3$ .

Положение переключателя  $B_1$  показано для измерения  $K_{\mathbf{v},U}$  микросхем с двумя выходами; для микросхем с одним выходом переключатель

 $B_1$  переводят в положение 2.

Осуществив балансировку микросхемы с точностью, указанной в НТД (или с требуемой по условиям измерений), размыкают выключатель  $B_3$ , подают на вход усилителя синусоидальный сигнал и измеряют напряжение на выходе генератора  $U_{\rm r}$ . После этого переключатель  $B_2$  переводят в положение 2, измеряют напряжение на выходе микросхемы Uвых и определяют коэффициент усиления напряжения по формуле

 $K_{v,U} = K_{\text{дел},U}U_{\text{вых}}/U_{\text{г}}$ 

где  $K_{\text{лел, }U}$  — коэффициент деления делителя, включенного на входе микросхемы (значение этого коэффициента рекомендуется выбирать равным номинальному значению коэффициента усиления напряжения испытуемой микросхемы)".

При испытаниях МС с большим входным сигналом описываемый ниже метод позволяет уменьшить погрешность измерения коэффициента усиления напряжения, связанную с погрешностью измерителя перемен-

ного напряжения.

Схема установки для измерения  $K_{\mathbf{v},\ U}$  этим методом приведена на рис. 4-33,  $\epsilon$ ; элементы, входящие в схему, должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_3+R_4=R_{\rm H};\;X_{C_1}\leqslant 0.01\;R_1.$  На рисунке показано положение переключателей для измерения

Ку, И для микросхем с двумя выходами; для микросхемы с одним выхо-

дом переклю чатель  $B_1$  переводят в положение 2.

Осуществив балансировку МС с точностью, указанной в НТД, размыкают выключатель  $B_3$ , подают на вход МС синусоидальный сигнал и измеряют напряжение на се входе  $U_{\mathrm{Bx}}$ . После этого переключатель  $B_2$  переводят в положение 2 и измеряют напряжение  $U'_{\mathrm{Ebi}}$  на резисторе R<sub>4</sub>. Коэфф ициент усиления напряжения определяют по формуле

$$K_{y,U} = KU'_{\text{BMX}}/U_{\text{BX}},$$

где  $K = (R_3 + R_4)/R_4$ . Значение коэффициента K рекомендуется выбирать равным номинальному значению коэффициента усиления напря-

жения испытуемой микросхемы.

Для измерения коэффициента усиления напряжения на постоянном и переменном токе МС с двумя входами с автоматической балансировкой испытываемой микросхемы применяют устройство, выполненное по схеме, представленной на рис. 4-33, ∂.

Входящие в нее резисторы должны удовлетворять следующим условиям:  $R_1 = R_2$ ;  $R_3 = R_4$ ;  $R_5 = R_6$ ,  $R_1 \ll R_3 \ll R_{\rm BX}$ . Параметры вспомогательного усилителя зависят от параметров испытываемой микросхемы.

При измерении на постоянном токе переключатели  $B_1$  и  $B_2$  устанавливают в положение 1, подают на вход вспомогательного усилителя напряжение положительной полярности  $U_{\rm on1}$ , указанное в НТД, и ре-

гистрируют показание измерителя напряжения  $U_1'$ .

Затем переключатель В переводят в положение 2 и подают напряжение отрицательной полярности  $U_{\text{on2}}$ . Опорные напряжения  $U_{\text{on3}}$ подаваемые в обоих случаях на вход микросхемы, должны быть равны по абсолютному значению. Регистрируется показание измерителя напряжения  $U_1''$ .

Коэффициент усиления по напряжению на постоянном токе опре-

деляют по формуле

$$K_{y,U} = 2KU_{on}/(U_1' - U_1''),$$

где  $K = (R_1 + R_3)/R_1 = (R_2 + R_4)/R_2$ .

При измерении на переменном токе переключатель  $B_1$  переводят в положение  $\hat{2}$ , переключатель  $B_2$  переводят в положение  $\hat{3}$ , подают на вход вспомогательного усилителя от генератора синусоидальный сигнал  $U'_{\rm on}$  и регистрируют показание измерителя переменного напряжения  $U_2'$ . Коэффициент усиления по напряжению на переменном токе определяют по формуле

 $K_{v,U} = KU'_{\text{off}}/U'_{2}$ 

Коэффициент K имеет такое же значение, как при измерении  $K_{v,U}$ 

на постоянном токе.

Коэффициент усиления напряжения МС с двумя выходами с автоматической балансировкой микросхемы можно также измерить, используя схему, приведенную на рис. 4-31, б; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения частоты единичного усиления.

На вход испытываемой МС подают синусоидальный сигнал  $U_{r}$ измерителем переменного напряжения измеряют напряжение  $U_{\rm RMX}$  на выходе микросхемы и коэффициент усиления напряжения определяют

по формуле

$$K_{y,U} = KU_{\text{вых}}/U_{r}$$

где  $K=(R_1+R_3)/R_1=(R_2+R_4)/R_2$ . Измерение коэффициента усиления тока. Для измерения  $K_{y,I}$ используют значение  $K_{\mathbf{v},\,U}$ , измеренное выбранным для данной МС методом, приведенным выше, и  $R_{\rm BX}$ , измеренное выбранным для данной микросхемы методом, приведенным ниже.

Коэффициент усиления тока определяют по формуле

$$K_{y,I} = \frac{I_{\text{BbIX}}}{I_{\text{BX}}} = \frac{U_{\text{BbIX}}}{U_{\text{BX}}} \frac{R_{\text{BX}}}{R'_{\text{H}}} = K_{y,U} \frac{R_{\text{BX}}}{R'_{\text{H}}},$$

где  $K_{v,U}$  — коэффициент усиления напряжения микросхемы;  $R'_{u}$  активная составляющая результирующей нагрузки микросхемы.

Измерение коэффициента усиления мощности. Определив значения  $K_{v.\,II}$  и  $R_{\rm BX}$ , выбранным для данной микросхемы приведенным ниже методом определяют коэффициент усиления мощности по фор муле

$$K_{y,P} = \frac{P_{BMX}}{P_{BY}} = \frac{U_{BMX}^2 R_{BX}}{U_{BX}^2 R_{H}^2} = K_{y,U}^2 \frac{R_{BX}}{R_{H}^2},$$

где  $K_{\rm v}$  — коэффициент усиления напряжения микросхемы;  $R_{\rm H}'$  —

активная составляющая ее результирующей нагрузки.

Измерение коэффициента усиления синфазных входных напряжений. Для измерения  $K_{\rm y,\,c,\phi}$  используют схему, приведенную на рис. 4-25; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения синфазного входного напряжения.

Положение переключателей для измерения  $K_{y,c\phi}$  микросхем с двумя выходами показано на схеме, в случае микросхемы с одним выходом

переключатель  $B_2$  переводят в положение 2.

При напряжении входного сигнала  $U_{\rm Bx} = 0$  производят балансировку МС с заданной точностью или указанной в НТД, изменяя напряже-

ние  $U_{12}$  па

При измерении на постоянном токе на входы микросхемы вначале подают сигнал  $U_{\rm BX}$  положительной полярности и регистрируют показание измерителя постоянного напряжения  $U_{1~\rm BMX}'$  на выходе микросхемы. Затем на входы МС подают сигнал  $U_{\rm BX}$  отрицательной полярности по абсолютному значению, разный сигналу положительной полярности  $U_{\rm BX}$ , и регистрируют показание измерителя постоянного напряжения  $U_{1~\rm BMX}''$ .

Коэффициент усиления синфазного сигнала на постоянном токе

определяют по формуле

$$K_{\rm V,\,c\Phi} = 0.5 \, (U''_{\rm 1BMX} - U'_{\rm 1BMX})/U_{\rm BX},$$

где  $U'_{1 \text{ вых}}$  и  $U''_{1 \text{ вых}}$  — алгебраические значения выходных напряжений.

При измерении на переменном токе переключатель  $B_1$  устанавли-

вают в положение 3, а переключатель  $B_3$  в положение 2.

Производят балансировку МС при напряжении входного сигнала  $U_{\rm BX}=0$ , изменяя напряжение  $U_{\rm и.\, 14}$  с точностью, указанной в НТД. На входы МС подают синусоидальный сигнал  $U_{\rm BX}$ , регистрируют показание измерителя переменного напряжения  $U_{\rm 2Bыx}$  и определяют коэффициент усиления синфазных входных напряжений по формуле

$$K_{\rm v,co} = U_{\rm 2BHX}/U_{\rm BX}$$
.

Измерение коэффициента ослабления синфазных входных напряжений. Используют значения  $K_{y,\,U}$  и  $K_{y,\,c\varphi}$ , измеренные выбранными для данного усилителя методами, определяют коэффициент ослабления синфазных входных напряжений по формуле

$$K_{\text{oc, cd}} = K_{\text{v, }U}/K_{\text{v, cd}}$$

Для измерения коэффициента ослабления синфазных входных напряжений с автоматической балансировкой испытываемой микросхемы используют устройство, выполненное по схеме, приведенной на рис. 4-34; входящие в нее резисторы должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_1=R_2$ ;  $R_3=R_4$ ;  $R_1\leqslant R_3\leqslant R_{\rm BX}$ ;  $R_7=R_8$ ;  $R_5=R_6$ . Если напряжения на входах вспомогательного усилителя не превышают допустимых значений, резисторы  $R_5$  и  $R_6$  можно из схемы исключить. Параметры вспомогательного усилителя зависят от параметров испытываемой микросхемы.

При измерении  $K_{\text{ос,сф}}$  микросхемы с двумя выходами положение переключателя  $B_3$  показано на рис. 4-34, а при измерении микросхемы с одним выходом переключатель  $B_3$  переводят в положение 2.

На вход микросхемы подают сигнал положительной полярности  $U_{\mathrm{c}\Phi, \ \mathrm{Bx}}$ , указанный в НТД, и регистрируют показание измерителя постоянного напряжения  $U_1'$ . После этого переключатель  $B_1$  переводят в положение 2 и на вход микросхемы подают сигнал отрицательной полярности  $U_{\mathrm{c}\Phi, \mathrm{Bx}}$ . В обоих случаях напряжения подаваемых сигналов равны по абсолютным значениям. Регистрируют показание измерителя постоянного напряжения  $U_1''$ .

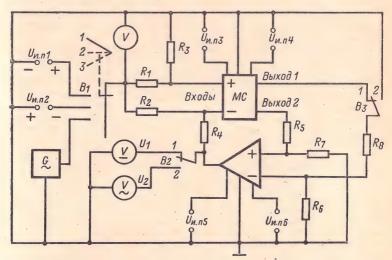


Рис. 4-34. Схема для измерения синфазных входных напряжений с автоматической балансировкой аналоговых микросхем.

Коэффициент ослабления синфазных входных напряжений на постоянном токе определяется по формуле

$$K_{\text{oc,c}, c} = \frac{2R_4}{R_2} \frac{U_{\text{c}, bx}}{U_1'' - U_1'}.$$

При измерении на переменном токе переключатель  $B_1$  переводят в положение 3, а переключатель  $B_2$  — в положение 2, подают на вход микросхемы синусоидальный сигнал  $U_{\rm c, b, bx}$  и регистрируют показание измерителя переменного напряжения  $U_2'$ . Коэффициент ослабления синфазного сигнала на переменном токе определяют по формуле

$$K_{\text{oc,c}\Phi} = \frac{R_4}{R_2} \frac{U_{\text{c}\Phi,BX}}{U_2'}$$
.

Измерение коэффициента нелинейности амплитудной характеристики. Для измерения  $K_{\rm нл,\ A}$  используют схему, выбранную для измерения коэффициента усиления напряжения данной микросхемы. На ее вход подают синусоидальное (или импульсное) напряжение  $U_{\rm вx,\ мин}$ , а

затем  $U_{\rm Bx,\ макс}$ , указанные в НТД, и определяют соответственно  $U_{\rm Bbix.\ мин}$  и  $U_{\rm Bbix.\ макс}$ . Затем  $U_{\rm Bx.\ макс}$  уменьшают, а  $U_{\rm Bx.\ мин}$  увеличивают на одно и то же значение  $\Delta U$ , указанное в НТД, и определяют соответственно  $U_{\rm Bbix.\ макс}$  и  пределяют по формуле

$$K_{\text{HJI, A}} = \frac{\left(U_{\text{BЫX, MИH}}^{\prime} - U_{\text{BЫX, MИH}}\right) - \left(U_{\text{BЫX, MAKC}} - U_{\text{BЫX, MAKC}}^{\prime}\right)}{\left(\frac{U_{\text{BЫX, MAKC}} - U_{\text{BЫX, MИH}}}{U_{\text{BX, MAKC}} - U_{\text{BX, MИH}}}\right) \Delta U}$$

Определение коэффициента прямоугольности. Для измерения  $K_n$  определяют полосу пропускания  $\Delta f$  по приведенному выше методу,

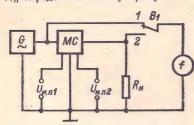


Рис. 4-35. Схема измерения коэффициентов деления и умножения частоты аналоговых микросхем.

по уровню 0,01  $U_{\rm вых}$  —  $\Delta f_{0.01}$  или по уровню 0,001  $U_{\rm вых}$  —  $\Delta f_{0.001}$ , т. е. разность между значениями частот, на которых выходное напряжение уменьшается в 100 или 1000 раз относительно выходного напряжения на частоте, указанной в НТД. Коэффициент прямоугольности определяется по формулам:

$$K_{\pi(0,01)} = \Delta f_{0,01}/\Delta f;$$
  
 $K_{\pi(0,001)} = \Delta f_{0,001}/\Delta f.$ 

Измерение коэффициентов деления и умножения частоты.

Для измерения  $K_{\text{дел}f}$  и  $K_{\text{умн}f}$  используют устройство, выполненное по схеме на рис. 4-35.

Измерив значения частоты входного  $f_{\rm Bx}$  и выходного  $f_{\rm Bux}$  сигналов определяют коэффициент деления частоты по формуле

$$K_{\text{дел}f} = f_{\text{вх}}/f_{\text{вых}},$$

а коэффициент умножения частоты по формуле

$$K_{\text{yMH},f} = f_{\text{BMX}}/f_{\text{BX}}$$

Измерение коэффициента влияния нестабильности источников питания на входной ток. Для измерения  $K_{\mathrm{B}\mathrm{J},\,\mathrm{u}\mathrm{I}}$  дважды измеряют входной ток по приведенным выше методам. Первое измерение входного тока  $I'_{\mathrm{BX}}$  производят при повышенном напряжении одного из источников питания  $U_{\mathrm{H},\,\mathrm{I}} + \Delta U_{\mathrm{H},\,\mathrm{I}}$ . Второе измерение входного тока  $I''_{\mathrm{BX}}$  производят при пониженном напряжении того же источника питания  $U_{\mathrm{H},\,\mathrm{II}} - \Delta U_{\mathrm{H},\,\mathrm{II}}$ . Коэффициент влияния нестабильности источников питания на входной ток определяют по формуле

$$K_{\rm BJ,\,BH} = 0.5 (I'_{\rm BX} - I''_{\rm BX})/\Delta U_{\rm H.H.}$$

Измерение коэффициента влияния нестабильности источников питания на разность входных токов. Для определения  $K'_{\rm вл}$ , ип дважды по методам, приведенным выше, измеряют разность входных токов. Первое измерение разности входных токов  $\Delta I'_{\rm вx}$  производится при повышенном напряжении одного из источников питания на значение  $\Delta U_{\rm u.g.}$ 

Второе измерение разности входных токов  $\Delta I_{\rm BX}^{\prime\prime\prime}$  производится при пониженном напряжении того же источника питания на значение  $\Delta U_{\rm B}$ , по Коэффициент влияния нестабильности источников питания на разность входных токов определяют по формуле

$$K'_{\rm BJ, \, HII} = 0.5 \, (\Delta I'_{\rm BX} - \Delta I''_{\rm BX}) / \Delta U_{\rm H, II}$$

Измерение коэффициента влияния нестабильности источника питания на напряжение смещения. Измерение  $K_{BJ, HI}^{"}$  производят по структурной схеме, изображенной на рис. 4-24,  $\alpha$ ; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения

напряжения смещения.

Для испытания МС с двумя выходами положение переключателей показано на упомянутой схеме, а для микросхем с одним выходом переключатели  $B_4$  и  $B_5$  переводят в положение 2. Вначале производится балансировка микросхемы с заданной точностью или указанной в НТД, после чего регистрируется значение питающего напряжения  $U'_{\rm H, RL}$ . Увеличивают напряжение одного из источников питания  $U_{\rm H, RL}$  или  $U_{\rm H, RL}$  по абсолютному значению на  $\Delta U_{\rm H, RL}$ , указанное в НТД, вновь балансируют микросхему, после чего регистрируется значение  $U''_{\rm H, RL}$ . Уменьшают напряжение того же источника питания на  $\Delta U_{\rm H, RL}$ , опять балансируют микросхему и регистрируют значение  $\Delta U''_{\rm H, RL}$ .

Вычисляют вспомогательные коэффициенты:

$$K' = K (U''_{\text{H. II}} - U'_{\text{H. II}}) / \Delta U_{\text{H. II}};$$
  
 $K'' = K (U'''_{\text{H. II}} - U'_{\text{H. II}}) / \Delta U_{\text{H. II}};$ 

где  $K = R_1/(R_1 + R_3) = R_2/(R_2 + R_4)$ .

Коэффициент влияния нестабильности источника питания на напряжение смещения определяют по формуле

$$K''_{BJ, H\Pi} = (K' + K'')/2.$$

Измерение коэффициента влияния нестабильности источника питания на напряжение смещения на постоянном токе с автоматической балансировкой испытываемой микросхемы производится в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-24, б; входящие в нее резисторы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения напряжения смещения с автоматической балансировкой испытываемой микросхемы.

Положение переключателей для испытания микросхем с двумя выходами указано на упомянутой схеме; для микросхем с одним выходом переключатель  $B_4$  переводится в положение 2. Измерение производится в следующем порядке. Увеличивается напряжение источника питания  $U_{\text{и. п1}}$  или  $U_{\text{и. п2}}$  по абсолютному значению на  $\Delta U_{\text{и. п3}}$ , указанное в НТД, и регистрируется показание измерителя постоянного напряжения  $U_1'$ . Затем уменьшают напряжение того же источника питания на  $\Delta U_{\text{и. п3}}$  и регистрируют показание  $U_1''$ .

Коэффициент влияния нестабильности источника питания на напря-

жение смещения определяют по формуля

$$K''_{\rm BJI, \, HII} = 0.5K \, (U'_1 - U''_1)/\Delta U_{\rm H. \, II}$$

где 
$$K = R_1/(R_1 + R_3) = R_2/(R_2 + R_4)$$
.

Измерение коэффициента влияния нестабильности источника питания на напряжение смещения на переменном токе с автоматической балансировкой испытываемой микросхемы осуществляют на установке, выполненной по схеме, приведенной на рис. 4-36.

новке, выполненной по схеме, приведенной на рис. 4-36. Сопротивления входящих в схему резисторов должны удовлетворять следующим соотношениям:  $R_1=R_2\leqslant 0.01~R_{\rm BX};~R_3=R_4\gg R_2;$ 

 $R_5 = R_6; R_7 = R_8.$ 

Если напряжение на входах вспомогательного усилителя не превышает допустимых значений, резисторы  $R_5$  и  $R_6$  можно исключить.

Параметры вспомогательного усилителя определяются в зависимости от параметров испытываемой микросхемы.

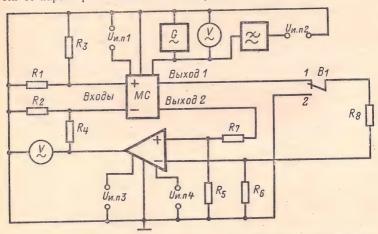


Рис. 4-36. Схема для измерения коэффициента влияния нестабильности по напряжению.

Положение переключателя  $B_1$  для испытания МС с двумя выходами указано на схеме, а для микросхемы с одним выходом переключатель  $B_1$  переводят в положение 2. В цепь одного из источников питания подключают генератор и регистрируют показание измерителя переменного напряжения  $U_1$ .

Коэффициент влияния нестабильности источника питания на пере-

менном токе определяют по формуле

$$K''_{\rm BJI, \, HII} = KU'_1/U_{\rm r}$$

где  $U_{\rm r}$  — напряжение на выходе генератора;

$$K = R_1/(R_1 + R_3) = R_2/(R_2 + R_4)$$
.

Определение относительного динамического диапазона по напряжению. Используя значения максимального и минимального выходного напряжения  $U_{\rm вых.\, макc}$  и  $U_{\rm вых.\, мин}$ , измеренные по приведенным выше методам, относительный динамический диапазон по напряжению в децибелах определяют по формуле

, 
$$\Delta U_{\rm дин, \, OTH} = 20 \, \text{lg} \, \frac{U_{\rm B bix, \, MRKC}}{U_{\rm Bbix, \, MWH}}$$
 .

Определение относительного динамического диапазона по мощности. Используя значения максимальной и минимальной выходной мощности  $P_{\rm вых, макс}$  и  $P_{\rm вых, мин}$ , измеренные по методам, приведенным выше, относительный динамический диапазон по напряжению в децибелах определяют по формуле

$$\Delta P_{\text{дин, отн}} = 10 \lg \frac{P_{\text{вых, макс}}}{P_{\text{вых, мин}}}$$
.

Измерение относительного диапазона APУ по напряжению. Для измерения  $\Delta U_{\mathrm{APY, oth}}$  определяют два значения коэффициента усиления напряжения  $K'_{\mathtt{y},U}$  и  $K''_{\mathtt{y},U}$  по приведенным выше методам, соответствующие двум значениям входного напряжения  $U'_{\mathtt{BX}}$  и  $U''_{\mathtt{BX}}$ , указанным в НТД.

Относительный диапазон АРУ по напряжению

$$\Delta U_{\text{APY, oth}} = K'_{\text{y, }U}/K''_{\text{y, }U},$$

где  $K'_{y,U}$  — наибольшее значение коэффициента усиления напряжения;  $K''_{y,U}$  — наименьшее значение коэффициента усиления напряжения.

Измерение относительного диапазона APУ по току. Определяют по методам, приведенным выше, два значения коэффициента усиления тока  $K_{\mathbf{y},I}'$  и  $K_{\mathbf{y},I}''$  соответствующие двум указанным в HTД значениям входного напряжения  $U_{\mathbf{B}\mathbf{x}}'$ ,  $U_{\mathbf{B}\mathbf{x}}''$ , и вычисляют относительный диапазон APУ по току по формуле

$$\Delta I_{\text{APV, OTH}} = K'_{\text{y, }I}/K''_{\text{y, }I},$$

где  $K'_{y,I}$  — наибольшее значение коэффициента усиления тока;  $K''_{y,I}$  —

наименьшее значение коэффициента усиления тока.

Измерение относительного диапазона АРУ по мощности. Определяют два значения коэффициента усиления мощности  $K'_{y,P}$  и  $K''_{y,P}$  по методам, приведенным выше (соответствующие двум значениям входного напряжения  $U'_{\rm BX}$  и  $U''_{\rm BX}$ , указанным в НТД), и вычисляют относительный диапазон АРУ по мощности по формуле

$$\Delta P_{\text{APY, oth}} = K'_{\text{y, }P}/K''_{\text{y, }P},$$

где  $K_{y,\,p}'$  — наибольшее значение коэффициента усиления мощности;  $K_{y,\,p}''$  — наименьшее значение коэффициента усиления мощности.

Измерение коэффициента гармоник МС с одним входом. Измерение  $K_{\rm r}$  производится в установке по схеме, приведенной на рис. 4-23, a.

Плавно увеличивая напряжение входного синусоидального сигиала и измеряя напряжение выходного сигнала, устанавливают значение напряжения выходного сигнала, указанное в НТД. После этого переключатель  $B_3$  переводят в положение 2 и измеряют коэффициент гармоник выходного сигнала с помощью измерителя нелинейных искажений.

Измерение коэффициента гармоник МС с двумя входами производят в установке, выполненной по схеме на рис. 4-23, б; резисторы, входящие в схему, должны удовлетворять требованиям, указанным в описании

метода измерения максимального входного напряжения.

Положение переключателей для испытания МС с двумя выходами показано на упомянутой схеме; для микросхем с одним выходом переключатель  $B_3$  устанавливают в положение 2, и производится балансировка микросхемы с точностью, указанной в НТД. Переключатель  $B_5$ 

переводят в положение 2, плавно увеличивают напряжение входного синусоидального сигнала до тех пор, пока значение напряжения выходного сигнала станет равным значению, указанному в НТД. После этого переключатель  $B_5$  переводят в положение 4 и измеряют коэффициент гармоник выходного сигнала с помощью измерителя нелинейных искажений.

Измерение коэффициента нестабильности по напряжению. Схема

устройства для измерения  $K_{\rm HC}$ , U приведена на рис. 4-37.

Метод первый. Измеряют выходное напряжение  $U'_{\rm Bax}$  при указанном в НТД значении входного напряжения  $U'_{\rm Bx}$ . Изменяя входное напряжение до указанного в НТД значения  $U''_{\rm Bx}$ , измеряют выходное напряжение  $U''_{\rm Bax}$ . Коэффициент нестабильности по напряжению определяют по формуле

$$K_{\text{HC}, U} = \frac{(U''_{\text{BMX}} - U'_{\text{BMX}}) U'_{\text{BX}}}{(U''_{\text{BX}} - U'_{\text{BX}}) U'_{\text{BMX}}}.$$

Метод второй. Измеряют выходной ток  $I'_{\text{вых}}$  при входном напряжении  $U'_{\text{вх}}$ , указанном в НТД. Выходной ток измеряют по одному

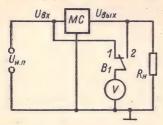


Рис. 4-37. Схема для измерения коэффициента влияния нестабильности по напряжению.

из приведенных выше методов. Изменяя входное напряжение до значения  $U_{\rm BX}''$ , указанного в НТД, измеряют выходной ток  $I_{\rm Bыx}''$ . Коэффициент нестабильности по напряжению определяют по формуле

$$K_{\text{HC, }U} = \frac{\left(I_{\text{BMX}}'' - I_{\text{BMX}}'\right) U_{\text{BX}}'}{\left(U_{\text{BX}}'' - U_{\text{BX}}'\right) I_{\text{BMX}}'}.$$

Измерение коэффициента нестабильности по току. Для измерения  $K_{\mathrm{HC},\,I}$  также используют схему, показанную на рис. 4-37.

M е т о д п е р в ы й. Измеряют выходное напряжение  $U'_{\mathrm{Bыx}}$  при ука-

занном в НТД значении выходного тока  $I'_{\rm Bыx}$ . Выходной ток измеряется по одному из методов, приведенных выше. Изменяя выходной ток до указанного в НТД значения  $I''_{\rm Bыx}$ , измеряют выходное напряжение  $U''_{\rm Bыx}$ . Коэффициент нестабильность по току определяют по формуле

$$K_{\rm HC, \it I} \! = \! \frac{\left(U_{\rm BMX}' \! - \! U_{\rm BMX}''\right) \, I_{\rm BMX}'}{\left(I_{\rm BMX}' \! - \! I_{\rm BMX}''\right) \, U_{\rm BMX}'} \, . \label{eq:KHC, I}$$

Метод второй. Измеряют выходной ток  $I'_{\rm Bыx}$  одним из методов, приведенных выше, при указанном в НТД сопротивлении нагрузки  $R'_{\rm H}$ . После этого изменяют сопротивление резистора нагрузки до указанного в НТД значения  $R''_{\rm H}$  и измеряют выходной ток  $I''_{\rm Bыx}$ . Коэффициент нестабильности по току определяют по формуле

$$K_{\text{HC},I} = \frac{(I''_{\text{BMX}} - I'_{\text{BMX}}) R'_{\text{H}}}{(R''_{\text{H}} - R'_{\text{H}}) I'_{\text{BMX}}}.$$

Измерение коэффициента пульсации. Измерив амплитудное значение напряжения пульсаций  $U_{\sim}$ -и постоянную составляющую напряжения U, определяют коэффициент пульсаций по формуле

$$K_{\Pi \Pi} = U \sim /U$$
.

Измерение коэффициента сглаживания пульсации. Измерение  $K_{\rm cr}$  производят в устройстве, выполненном по схеме, приведенной на

Измерив амплитудное значение пульсаций входного  $U_{\mathtt{BX}} \sim$  и выходного  $U_{\text{вых}}$  напряжений, определяют коэффициент сглаживания пуль-

саций по формуле

 $K_{\rm cr} = U_{\rm BX} \sim /U_{\rm BbIX} \sim$ .

Измерение коэффициентов ослабления усиления на нижней и верх**ней граничных частотах.** Определяют коэффициент усиления напряжения  $K_{\mathbf{y},\ U}$  по одному из методов, приведенных выше.

Не изменяя значения напряжения входного сигнала (параметры входного сигнала устанавливаются в НТД)  $U_{\rm BX}$ , устанавливают частоту, равную указанной в НТД нижней (верхней) граничной частоте, и определяют коэффициенты усилений  $K_{\rm y,\ U,\ H}$  и  $K_{\rm y,\ U,\ B}$ . Коэффициенты ослабления усиления в децибелах на нижней и верх-

ней граничных частотах вычисляют по формулам:

$$K_{\text{oc, H}} = 20 \lg \frac{K_{y, U, H}}{K_{y, U}};$$
  
 $K_{\text{oc, B}} = 20 \lg \frac{K_{y, U, B}}{K_{y, U}}.$ 

Измерение коэффициента неравномерности АЧХ. Для измерения  $K_{
m Hp,\ Au}$  используют схему, выбранную для измерения коэффициента усиления напряжения данной микросхемы. На ее вход подают синусоидальный сигнал с напряжением и частотой, указанными в НТД. Плавно изменяя частоту входного сигнала в заданном диапазоне и при этом поддерживая его напряжение постоянным, регистрируют наибольшее  $U'_{\mathtt{Bыx}}$  и наименьшее  $U''_{\mathtt{Bыx}}$  значения выходного напряжения. Коэффициент неравномерности АЧХ в децибелах определяют по формуле

$$K_{\rm HP, Aq} = 20 \lg \frac{U'_{\rm BblX}}{U''_{\rm BblX}}$$
.

Измерение коэффициента ограничения выходного напряжения. Для измерения Когр используют схему, приведенную на рис. 4-29; входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения максимальной амплитуды импульсов входного напряжения.

На микросхему подают входной сигнал с указанными в НТД параметрами и измеряют выходное напряжение  $U_{\rm BMX}'$ . Затем, увеличивая напряжение входного сигнала до указанного в НТД значения  $U''_{\mathrm{BX}}$ измеряют выходное напряжение  $U''_{\text{вых}}$ . Коэффициент ограничения выходного напряжения определяют по формуле

$$K_{\text{orp}} = \frac{U''_{\text{Bbix}} - U'_{\text{Bbix}}}{U''_{\text{Bx}} - U'_{\text{Bx}}}.$$

Измерение дифференциального коэффициента усиления. Для измерения  $K_{\rm y,\ T}$  используют схему, выбранную для определения  $K_{\rm y,\ U}$  данной микросхемы. Измерив выходное напряжение при двух значениях входного напряжения  $U_{\rm Bx}'$  и  $U_{\rm Bx}''=1,1$   $U_{\rm Bx}'$ , указанных в НТД, вычисляют дифференциальный коэффициент усиления по формуле

$$K_{y, \pi} = \frac{U''_{\text{BMX}} - U'_{\text{BMX}}}{0.1 U'_{\text{BX}}},$$

где  $U''_{\text{вых}}$  и  $U'_{\text{вых}}$  — выходные напряжения, измеренные при входных напряжениях  $U''_{\text{вх}}$  и  $U'_{\text{вх}}$  соответственно.

Определение коэффициента деления напряжения. Схема измерения  $K_{{\tt дел},\ U}$  приведена на рис. 4-38.

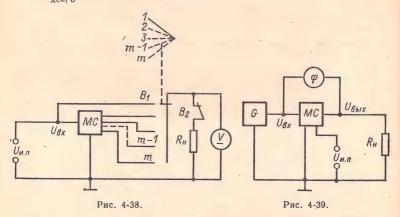


Рис. 4-38. Схема для измерения коэффициента деления.

Рис. 4-39. Схема для измерения нестабильности фазового сдвига.

Устанавливают входное напряжение  $U_{\rm BX}$ , указанное в НТД, и измеряют напряжение  $U_{\rm BMX}$  на каждом выходе микросхемы (переключатель  $B_1$  в положениях 2, 3, ..., n).

Коэффициент деления напряжения для каждого выхода микросхемы определяют как отношение  $U_{\rm BX}/U_{\rm Bbix}$  на каждом выходе микросхемы.

Измерение нестабильности частоты. Влияние на стабильность частоты температуры, напряжения питания и т. д. производится в схеме, показанной на рис. 4-32. Измерив значения частоты f' и f'' для двух значений температуры, напряжения питания и т. д., определяют нестабильность частоты по формуле

$$\delta s_f = (f' - f'')/f'.$$

Измерение нестабильности фазового сдвига в условиях изменяющихся температуры, напряжения питания и т. д. производят в схеме, приведенной на рис. 4-39.

Измерив значения фазового сдвига ф' и ф" по приведенному ниже методу, при двух значениях интервала температур, напряжения пита-

ния и т. д. определяют нестабильность фазового сдвига по формуле

$$\delta_{s\varphi c} = \frac{\varphi' - \varphi''}{\varphi'}.$$

Измерение нелинейности фазового сдвига. Измерение  $\delta_{f o c}$  производят в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-39.

Измерив по приведенному ниже методу значения фазового сдвига  $\phi_1$  и  $\phi_2$  при двух указанных в НТД значениях частоты входного сигнала  $f_1$  и  $f_2$ , определяют нелинейность фазового сдвига по формуле

$$\delta_{f\varphi c} = \left| 1 - \frac{\varphi_2}{\varphi_1} \frac{f_1}{f_2} \right| \cdot 100\%.$$

### измерение параметров. имеющих размерность сопротивления

Измерение входного сопротивления. Для измерения  $R_{\rm BX}$  (МС с одним входом) можно использовать схему, приведенную на рис. 4-23, а,

где  $R_1 \approx R_{\rm BX}$ .

На вход микросхемы подают синусоидальный сигнал и измерителем переменного напряжения измеряют напряжение на ее выходе  $U'_{\text{вых}}$ . Затем выключатель  $B_{\mathbf{1}}$  размыкают, измеряют напряжение на выходе микросхемы  $U''_{\text{вых}}$  и определяют входное сопротивление по формуле

$$R_{\rm BX} = \frac{R_1}{\frac{U_{\rm BMX}'}{U_{\rm BMX}'} - 1}.$$

Измерение  $R_{\rm BX}$  можно также выполнить в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-29, при этом входящие в нее элементы должны удовлетворять требованиям, указанным в описании метода измерения максимальной амплитуды импульсов входного напряжения. Переключатели  $B_2$ ,  $B_3$  и  $B_4$  устанавливают в положение, указанное на упомянутой схеме, а переключатель  $B_1$  переводят в положение 2. Устанавливают входное напряжение  $U_{\mathtt{Bx}}'$ , указанное в НТД, раз-

мыкают выключатель  $B_2$  и восстанавливают первоначальное значение входного напряжения  $U_{\rm BX}'$  путем увеличения выходного напряжения генератора сигналов. Установив переключатель  $B_1$  в положение I,

измеряют выходное напряжение генератора сигналов  $U''_{\rm Bx}$ .

Входное сопротивление определяют по формуле

$$R_{\rm BX} = \frac{R_1}{U_{\rm BX}'' - 1}.$$

Измерение входного сопротивления МС с дв умя входами произво-

дят в устройствах, выполненных по схемам, приведенным на рис. 4-40. Сопротивления резисторов, входящих в схему на рис. 4-40, a; должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_1=R_2\leqslant 0.01R_{\rm BX}$ ,

 $R_3=R_4\geqslant R_2,\; R_5=R_6\approx (2^!\div 3)\; R_{\rm BX}.$  При измерении  $R_{\rm BX}$  микросхемы с двумя выходами положение переключателей показано на упомянутом рисунке (для микросхем с одним выходом переключатель  $B_3$  переводится в положение 2). Производят

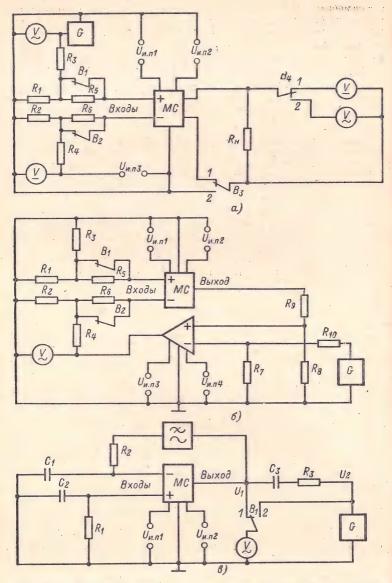


Рис. 4-40. Схема для измерения параметров аналоговой микросхемы, имеющих размерность сопротивления.

балансировку МС с точностью, указанной в НТД, и после этого переключатель В переводят в положение 2. На вход МС подают синусоидальный сигнал и измеряют напряжение на ее выходе  $U'_{\text{вых}}$  (значение его не должно превышать  $U_{\text{вых. макс}}$ , указанного в НТД). Затем размыкают выключатели  $B_1$ ,  $B_2$  и снова измеряют напряжение на выходе  $U_{\text{вых}}^{"}$ . Входное сопротивление определяют по формуле микросхемы

$$R_{\rm BX} = \frac{2R_5}{U_{\rm Bbix}'' - 1}.$$

Измерение входного сопротивления микросхемы с автоматической балансировной производят в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-40, б; сопротивления входящих в нее резисторов должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_1=R_2\leqslant 0.01R_{\rm BX};\ R_3=R_4\gg R_2;\ R_5=R_6=(2\div 3)\ R_{\rm BX};\ R_7=R_8;\ R_9=R_{10}.$ 

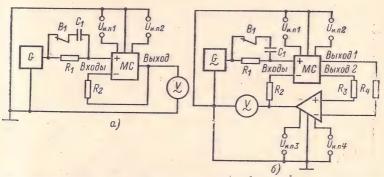


Рис. 4-41. Схемы для измерения параметров микросхемы, имеющих размерность сопротивления.

Если напряжения на входах вспомогательного усилителя не превышают допустимых значений, резисторы  $R_7$  и  $R_8$  можно исключить. Параметры вспомогательного усилителя зависят от параметров ис-

пытуемой микросхемы.

На вход вспомогательного усилителя подают синусоидальный сигнал и измерителем переменного напряжения измеряют напряжение  $U_1'$ . Затем размыкают выключатели  $B_1$  и  $B_2$  и снова измеряют напряжение на выходе  $U_1''$ . Входное сопротивление определяют по формуле

$$R_{\rm BX} = \frac{2R_5}{\frac{U_1'}{U_1''} - 1}.$$

Измерение входного сопротивления при синфазных входных напряжениях микросхем с одним выходом. Для измерения  $R_{\rm вx, cф}$  используют схему, приведенную на рис. 4-41, a; входящие в нее конденсаторы и резисторы должны удовлетворять следующим требованиям:  $X_{\rm c1} \leqslant 0.01R_{\rm I};\ R_{\rm 1}=R_{\rm 2};\ R_{\rm 1}=(2\div5)\ R_{\rm BX}.$  Подают на вход микросхемы синусоидальный сигнал и измерителем переменного напряжения измеряют напряжение на ее выходе; обозначают его  $U'_{\rm Bыx}$ . Затем выключатель  $B_1$  размыкают и снова измеряют напряжение на выходе, обозначают его  $U''_{\rm Bыx}$ . Входное сопротивление при синфазных входных напряжениях определяют по формуле

$$R_{\text{BX,c}\phi} = \frac{R_1}{\frac{U'_{\text{BMX}}}{U''_{\text{BMX}}} - 1}.$$

Измерение входного сопротивления при синфазных входных напряжениях микросхемы с двумя выходами с автоматической балансировкой производят в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-41, 6; входящие в нее резисторы и конденсаторы удовлетворяют следующим требованиям:  $X_{c1} \leq 0.01R_1$ ;  $R_1 = R_2 \approx (2 \div 5)~R_{\rm BX}$ ;  $R_3 = R_4$ . Параметры вспомогательного усилителя зависят от параметров испытуемой микросхемы.

На вход микросхемы подают синусоидальный сигнал и измерителем переменного напряжения измеряют напряжение на выходе вспомогательного усилителя; обозначают его  $U_{\rm Bыx}^{\prime}$ . Затем выключатель  $B_1$  размыкают и снова измеряют напряжение на выходе усилителя; обозначают его  $U_{\rm Bыx}^{\prime\prime}$ . Входное сопротивление при синфазных входных напря-

жениях вычисляют по формуле

$$R_{\text{BX,c}\phi} = \frac{R_1}{\frac{U'_{\text{BMX}}}{U''_{\text{BMX}}} - 1}.$$

Измерение выходного сопротивления МС с одним входом произ-

водят по схеме, приведенной на рис. 4-23, а.

На вход микросхемы подают синусоидальный сигнал с указанными в НТД параметрами и измеряют напряжение на выходе (переключатель  $B_3$  в положении 1).

Выходное напряжение микросхемы измеряют дважды: при подключенной и при отключенной нагрузках. Выходное сопротивление опре-

деляют по формуле

$$R_{\text{BMX}} = R_{\text{H}}' \left( \frac{U_{\text{BMX}}''}{U_{\text{BMX}}'} - 1 \right),$$

где  $R'_{\rm H}$  — активная составляющая результирующей нагрузки микросхем;  $U'_{\rm BMX}$  — напряжение при подключенной нагрузке;  $U''_{\rm BMX}$  — напряжение при отключенной нагрузке.

Измерение выходного сопротивления МС с двумя входами производят по схеме, приведенной на рис. 4-23, б; входящие в нее резисторы и конденсаторы удовлетворяют требованиям, указанным в методе

измерения напряжения смещения.

Положение переключателей показано на упомянутой схеме для измерения  $R_{\rm Bыx}$  МС с двумя выходами (для микросхемы с одним выходом переключатель  $B_3$  устанавливают в положение 2). Производят балансировку микросхемы с точностью, указанной в НТД, и переключатель  $B_5$  переводят в положение 2. На вход микросхемы подают синусоидальный сигнал с параметрами, указанными в НТД, и дважды изме-

ряют напряжение на выходе микросхемы: при подключенной и при отключенной нагрузке  $R_{\rm H}$ . Выходное сопротивление МС вычисляют по формуле, приведенной в методике измерения выходного сопротивления МС с одним входом.

Измерение выходного сопротивления МС с двумя входами с автоматической балансировкой. Для измерения  $R_{\rm вых}$  используют схему, приведенную на рис. 4-40, в. Резисторы и конденсаторы, входящие в схему, должны удовлетворять следующим требованиям:  $R_3 \approx R_{\text{вых}};$   $X_{C1} = X_{C2} \leqslant 0,001R_2;$   $X_{C3} \leqslant 0,01R_3.$ 

На выход микросхемы подают синусоидальный сигнал  $U_2'$  (напряжение и частота сигнала указываются в НТД), измерителем переменного напряжения измеряют напряжение на выходе микросхемы  $U_1'$  и определяют выходное сопротивление по формуле

$$R_{\text{BbIX}} = \frac{R_3}{\frac{U_2'}{U_1'} - 1}.$$

Измерение дифференциального сопротивления электронного ключа. Для измерения  $R_{\pi}$  дважды измеряют остаточное напряжение электронного ключа  $U_{\text{ост0}}$  по приведенным выше методам. Первый раз при сопротивлении нагрузки, указанном в НТД, и второй раз при сопротивлении нагрузки, уменьшенном на 10%. Сопротивление  $R_{\pi}$  определяют по формуле

$$R_{I} = \frac{U''_{\text{OCT0}} - U'_{\text{OCT0}}}{U''_{\text{BMX}}}, \frac{U'_{\text{BMX}}}{R''_{\text{H}}},$$

где  $U'_{\rm oct\,0}$  — остаточное напряжение электронного ключа при первом измерении;  $U''_{\rm oct\,0}$  — остаточное напряжение электронного ключа при втором измерении; R' - сопротивление нагрузки при первом измерении;  $R_{\rm H}''$  — сопротивление нагрузки при втором измерении.

### измерение прочих электрических параметров

Измерение скорости нарастания выходного напряжения МС с одним входом производят в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-29; входящие в нее резисторы и конденсаторы должны удовлетворять требованиям, указанным в методе измерения максимальной амплитуды

импульсов входного напряжения.

На вход МС подают импульс прямоугольной формы с параметрами, указанными в НТД. Измерителем временных интервалов измеряют интервал времени т, за который выходное напряжение изменяется от момента первого достижения уровня 0,1 до момента первого достижения уровня 0,9 установившегося значения. Измеряют амплитуду выходного импульса  $U_{\rm вых. \ A}$  и определяют скорость нарастания выходного напряжения по формуле

$$v_{U_{RMX}} = 0.8U_{RMX} A/\tau$$
.

Измерение скорости нарастания выходного напряжения МС с двумя входами производят в устройстве по схеме, приведенной на рис. 4-23, б; входящие в нее резисторы и конденсаторы должны удовлетворять

требованиям, указанным в методе измерения  $U_{\rm вx.\, макс}$ .

Положение переключателей при измерении  $v_{U,\,\mathrm{BMX}}$  микросхемы с двумя выходами показано на рис. 4-23,  $\delta$  (для микросхем с одним выходом переключатель  $B_3$  переводится в положение 2). После балансировки микросхемы с точностью, указанной в НТД, на ее вход подают импульс прямоугольной формы с параметрами, указанными в НТД, переключатель  $B_5$  переводят в положение 3 и измеряют интервал времени  $\tau$ , за который выходное напряжение изменяется от момента первого достижения уровня 0,1 до момента первого достижения уровня 0,9 установившегося значения. Затем измеряют амплитуду выходного импульса  $U_{\mathrm{вых},\,\Lambda}$  и определяют скорость нарастания выходного напряжения по формуле, приведенной в методике определения этого параметра для микросхемы с одним входом.

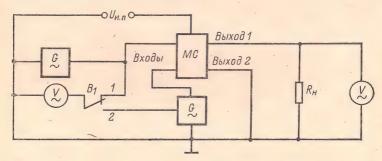


Рис. 4-42. Схема для измерения коэффициента преобразования аналоговой микросхемы.

Измерение крутизны преобразования производят, используя схему,

приведенную на рис. 4-42.

На выходы микросхемы подают сигналы с указанными в НТД параметрами, в том числе с напряжениями  $U_{\rm BX,\,C}$  и  $U_{\rm BX,\,C}$ . Путем изменения частоты входного сигнала  $U_{\rm BX,\,C}$  или  $U_{\rm BX,\,C}$  устанавливается максимальное напряжение промежуточной частоты на выходе микросхемы  $U_{\rm BMX,\,R,\,Q}$ . Крутизну преобразования определяют по формуле

$$S_{\text{прб}} = \frac{U_{\text{вых, п.q}}}{U_{\text{вх,c}}R_{oe}},$$

где  $R_{oe}$  — эквивалентное сопротивление нагрузки.

Измерение фазового сдвига производят измерителем фазы, включенным между входом и выходом МС, согласно схеме, представленной

на рис. 4-39.

Измерение температурных коэффициентов электрических параметров ( $\alpha\theta~U_{\rm cm}$ ;  $\alpha\theta~I_{\rm Bx}$ ;  $\alpha\theta~I_{\rm Bx}$ ,  $c_{\rm p}$ ;  $\alpha\theta~\Delta I_{\rm Bx}$  и  $\alpha\theta$  φ). Для определения  $\alpha\theta~U_{\rm cm}$ ;  $\alpha\theta~I_{\rm Bx}$ ;  $\alpha\theta~I_{\rm Bx}$ ,  $c_{\rm p}$ ;  $\alpha\theta~\Delta I_{\rm Bx}$  и  $\alpha\theta$  ф измеряют  $U_{\rm cm}$ ;  $I_{\rm Bx}$ ,  $I_{\rm Bx}$ ,  $c_{\rm p}$ ;  $\Delta I_{\rm Bx}$  и ф при двух указанных в НТД значениях температуры по методикам, приведенным выше, предварительно выдерживая МС при заданных температурах в течение интервалов времени, указанных в НТД.

Температурные коэффициенты напряжения смещения входного тока, среднего входного тока, разности входных токов и фазового сдвига

определяются по формулам:

$$\begin{split} \alpha\theta U_{\text{cm}} &= \frac{U_{\text{cm}}'' - U_{\text{cm}}'}{\Delta T};\\ \alpha\theta I_{\text{BX}} &= \frac{I_{\text{BX}}'' - I_{\text{BX}}'}{\Delta T};\\ \alpha\theta I_{\text{BX},\text{cp}} &= \frac{I_{\text{BX},\text{cp}}'' - I_{\text{BX},\text{cp}}'}{\Delta T};\\ \alpha\theta \Delta I_{\text{BX}} &= \frac{\Delta I_{\text{BX}}'' - \Delta I_{\text{BX}}'}{\Delta T};\\ \alpha\theta \phi &= \frac{\phi'' - \phi'}{\Delta T}, \end{split}$$

где  $\Delta T = T_2 - T_1$  — разность значений температур, при которых проводились измерения; значения параметров — алгебраические.

Измерение нестабильности электрических параметров во времени. Для измерения параметров  $\Delta t U_{\rm cm}$ ;  $\Delta t I_{\rm Bx}$ ;  $\Delta t I_{\rm Bx, cp}$ ;  $\Delta t \Delta I_{\rm Bx}$  и  $\Delta t \phi$  регистрируют момент времени включения микросхемы и периодически, через указанные в НТД интервалы времени, измеряют значения этих параметров по методам, приведенным выше, в течение промежутка времени, указанного в НТД. По результатам измерений определяют максимальное и минимальное значения (алгебраические) параметра за указанный в НТД интервал времени.

Нестабильность напряжения смещения входного тока, среднего входного тока, разности входных токов, фазового сдвига во времени

определяется по формулам:

$$\begin{split} \Delta t U_{\text{CM}} &= U_{\text{CM, MAKC}} - U_{\text{CM, MUH}}; \\ \Delta t I_{\text{BX}} &= I_{\text{BX, MAKC}} - I_{\text{BX, MUH}}; \\ \Delta t I_{\text{BX}, \text{cp}} &= I_{\text{BX, cp, MAKC}} - I_{\text{BX, cp, MUH}}; \\ \Delta t \Delta I_{\text{BX}} &= \Delta I_{\text{BX, MAKC}} - \Delta I_{\text{BX, MUH}}; \\ \Delta t \phi &= \phi_{\text{MAKC}} - \phi_{\text{MUH}}. \end{split}$$

#### ОПРЕДЕЛЕНИЕ ХАРАКТЕРИСТИК

Определение амплитудной характеристики. Для построения амплитудной характеристики  $U_{\mathrm{Bыx}}=\hat{f}\left(U_{\mathrm{Bx}}\right)$  используют схему, выбранную для измерения коэффициента усиления данной МС, а также значение  $U_{\rm BX, \, Makc}$ , измеренное приведенным выше методом.

Измерив выходное напряжение при десяти значениях напряжения  $U_{\rm BX}$  (его изменяют равными ступенями по 0,15  $U_{\rm BX}$ , макс в пределах от 0,15 $U_{\rm BX}$ , макс до 1,5 $U_{\rm BX}$ , макс), по результатам измерений строят график зависимости  $U_{\rm Bыx}=f\left(U_{\rm Bx}\right)$ .

Определение амплитудно-частотных характеристик. Для построения амплитудно-частотных характеристик  $K_{\mathrm{v.}\,U} = \psi$  (f) и  $U_{\mathrm{вых}} = \psi_{\mathrm{l}}$  (f) используют схему и метод, выбранные для измерения коэффициента усиления данной микросхемы.

Измеряют коэффициент усиления или  $U_{\rm BLIX}$  при  $U_{\rm BX}={\rm const}$  при десяти значениях частоты входного сигнала в диапазоне от  $f_1$  до  $f_{10}$ ,

1/216\*

значения которых указаны в НТД, и по результатам строят графики зависимости  $K_{\mathbf{y},\ U}=\psi\ (f)$  или  $U_{\mathbf{B}\mathbf{h}\mathbf{x}}=\psi_{\mathbf{1}}\ (f)$  при  $U_{\mathbf{B}\mathbf{x}}=\mathrm{const}\ \mathbf{c}$  логар ифмическим (линейным) масштабом по оси частот и линейным (ло-

гарифмическим) масштабом по оси  $K_{v,U}$  или  $U_{\rm вых}$ .

Определение нагрузочной характеристики. Для построения нагрузочной характеристики  $U_{\rm Bыx}=f\left(R_{\rm H}\right)$  используют схему, выбранную для определения коэффициента усиления микросхемы данного типа. Измеряют выходное напряжение при различных сопротивлениях нагрузки, значения и количества которых указаны в НТД. Напряжение на входе поддерживают постоянным. По результатам измерений строят график зависимости  $U_{\rm Bыx}=f\left(R_{\rm H}\right)$ .

Определение фазочастотной характеристики. Измерив фазовый сдвиг по приведенному выше методу при указанных в НТД значениях частоты входного сигнала, строят график зависимости  $\varphi = \psi(f)$  при  $U_{\rm BX} = {\rm const}$  с логарифмическим (линейным) масштабом по оси частот f и линейным (логарифмическим) масштабом по оси фазового сдвига  $\varphi$ .

# 4-4. ОПРЕДЕЛЕНИЕ ПОМЕХОУСТОЙЧИВОСТИ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

Статическую помехоустойчивость цифровых микросхем определяют по следующей методике. Измерив, как указано в § 4-2, значения выходных напряжений  $U^1_{\mathrm{Bыx, \, Muh}}, U^0_{\mathrm{Bux, \, Make}}$  и пороговых напряжений  $U^1_{\mathrm{nop}}, U^0_{\mathrm{nop}}$ , вычисляют статическую помехоустойчивость по высокому уровню с помощью формулы

$$U_{\Pi, CT}^1 = |U_{\text{BMX, MИH}}^1 - U_{\text{пор}}^1|,$$

статическую помехоустойчивость по низкому уровню по формуле

$$U_{\Pi, \, \text{CT}}^0 = \left| U_{\Pi \text{Op}}^0 - U_{\text{BMX, MAKC}}^0 \right|$$

и выбирают меньшее из двух полученных значений.

### РАЗДЕЛ ПЯТЫЙ

# применение интегральных микросхем

# 5-1. РЕКОМЕНДАЦИИ ПО МОНТАЖУ ИНТЕГРАЛЬНЫХ МИКРОСХЕМ

Одним из основных условий, обеспечивающих надежную работу РЭА, сконструированной с широким применением интегральных микросхем, является соблюдение правил по их установке, пайке и монтажу. Основными элементами конструкции узлов и блоков РЭА, позволяющими наиболее полно реализовать преимущества МС, являются печатные платы. При установке МС на печатные платы необходимо соблюдать следующие требования и условия:

установка и крепление микросхем на печатных платах должны обеспечивать их нормальную работу в условиях эксплуатации аппара-

туры;

должны строго выдерживаться указанные в технической документации расстояния от корпусов МС до мест изгибов и мест пайки их

шаг установки МС на печатные платы должен быть кратен 2,5; 1,25 или 0,5 мм (в зависимости от типа корпуса и конструкции узла, блока);

должно соблюдаться линейно-многорядное (или шахматное) расположение МС, обеспечивающее наибольшую плотность их компоновки

и возможность механизированной сборки узлов;

микросхемы с расстоянием между выводами, кратном 2,5 мм, должны располагаться на печатной плате таким образом, чтобы их выводы совпадали с узлами координатной сетки (см. рис. 5-1); если расстояние между выводами МС не кратно 2,5 мм, они должны располагаться так, чтобы один или несколько выводов микросхемы совпадали с узлами координатной сетки;

установка и крепление микросхем должны обеспечивать доступ

к любой из них и возможность их замены;

для правильной ориентации МС на печатной плате должны быть предусмотрены «ключи», определяющие положение первого вывода каждой микросхемы (рис. 5-2);

расположение и крепление МС должны обеспечивать возможность

групповой пайки с последующей влагозащитой;

в случае необходимости плата с установленными МС должна быть защищена от воздействия климатических факторов.

Кроме того, при расположении МС на печатных платах при конструировании следует руководствоваться следующими положениями:

микросхемы должны быть удалены от элементов, которые при работе выделяют большое количество тепла, на расстояния, исключающие перегрев микросхем;

микросхемы недопустимо располагать в магнитных полях постоян-

ных магнитов, трансформаторов и дросселей;

необходимо обеспечивать конвекцию воздуха у радиаторов элементов и элементов, выделяющих большое количество тепла.

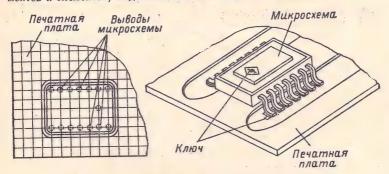


Рис. 5-1.

Рис. 5-2.

Рис. 5-1. Установка микросхемы на печатную плату.

Рис. 5-2. Ориентация микросхемы на печатной плате.

Необходимо принимать меры, исключающие воздействие на МС

статического электричества.

Микросхемы со штыревыми выводами должны устанавливаться только с одной стороны печатной платы без дополнительного крепления (рис. 5-3). Зазор между корпусом МС и платой должен быть

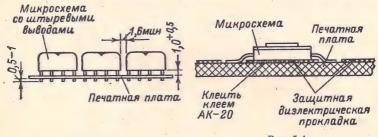


Рис. 5-3.

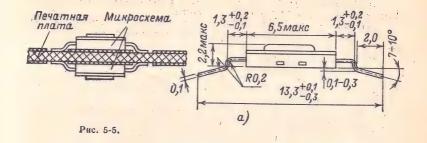
Рис. 5-4.

Рис. 5-3. Установка микросхем со штыревыми выводами на печатную плату.

Рис. 5-4. Односторонняя установка микросхем на печатную плату.

не более 1,5 мм; зазор между корпусами МС должен быть не менее 1,6 мм; выступающие части выводов должны находиться над поверхностью платы в пределах 0,5—1 мм (если в ТУ не оговорено иное).

Микросхемы с планарными выводами также рекомендуется устанавливать с одной стороны печатной платы (рис. 5-4); лишь в технически обоснованных случаях допускается их устанавливать с обеих сторон



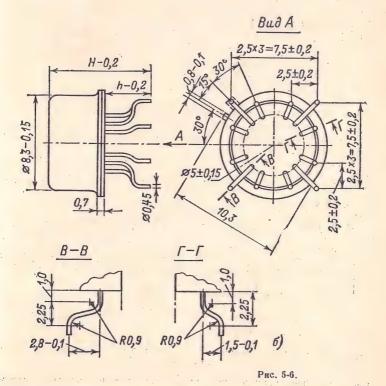


Рис. 5-6. Формовка выводов микросхемы в корпусе типа 4 (a) и в корпусе типа 3 (б).

платы (рис. 5-5). Такие МС устанавливают на прокладку из изоляционного материала или на перфоленту; их крепят к поверхности печатной платы нитроклеем или эпоксидным клеем. В некоторых случаях допускается установка МС вплотную на плате или с зазором не более 0,7 мм

(если в ТУ не оговорено иное).

При установке МС на печатные платы часто возникает необходимость формовки выводов (рис. 5-6). Требования, предъявленные к формовке, оговариваются в технической документации. Формовка круглых или ленточных выводов и обжатие ленточных выводов должны производиться при помощи монтажного инструмента или приспособления таким образом, чтобы исключались механические нагрузки на места крепления вывода к корпусу.

Для МС с планарными выводами формовка, как правило, должна производиться с радиусом изгиба не менее 2c (c — толщина вывода) и расстоянием от корпуса до центра окружности изгиба не менее 1 мм

(если в ТУ не оговорено иное).

Для микросхем со штырьковыми выводами формовка, как правило, должна производиться с радиусом изгиба не менее 2d (d — диаметр вывода) и расстоянием от корпуса микросхемы до центра окружности

изгиба не менее 1 мм (если в ТУ не оговорено иное).

Микросхемы соединяют с другими элементами узлов и блоков РЭА, как правило, путем пайки выводов, поэтому особенное внимание должно быть обращено на качество монтажа. В серийном производстве часто используют групповую пайку и пайку «волной». В лабораторных условиях и при замене микросхем в эксплуатации производят пайку одножальным паяльником.

При распайке планарных выводов МС одножальным паяльником должны соблюдаться следующие требования (если в ТУ не оговорено иное): температура жала паяльника должна быть не более 265°С, время касания к каждому выводу не более 3 с, интервал между пайками соседних выводов 3—10 с (в зависимости от типа корпуса МС), расстояние от корпуса до места пайки по длине вывода должно быть не менее 1 мм.

Для микросхем со штырьковыми выводами температура жала

паяльника не должна быть более 280°C.

В случае групповой распайки МС температура расплавленного припоя должна быть не более 265°С, время ее воздействия одновременно на все выводы не должно превышать 2 с для планарного и 3 с для штырькового выводов. Интервал между повторными пайками вы-

водов одной МС должен быть не менее 5 мин.

Во всех случаях жало паяльника нужно заземлять. Необходимо также защищать корпус и изоляторы выводов МС от попадания на них паров и брызг паяльного флюса. После монтажа места пайки необходимо очистить от флюса жидкостью, рекомендованной в ТУ на микросхемы. После монтажа и очистки от флюса платы с микросхемами покрывают защитным лаком (марки лаков указываются в ТУ).

# 5-2. ПРИМЕРЫ ПОСТРОЕНИЯ ФУНКЦИОНАЛЬНЫХ УЗЛОВ НА ЦИФРОВЫХ МИКРОСХЕМАХ

Серии цифровых МС, как правило, являются функционально полными системами и могут быть использованы для построения логических узлов любой функциональной сложности, для цифровых вычислительных машин и устройств дискретной автоматики.

Каждая из серий цифровых микросхем реализуется преимущественно на определенном логическом базисе. Так, например, серии МС диодно-транзисторной и транзисторно-транзисторной логики (например, серии 130, 133, К133, 136, 106, 217, 109, 155, К155) преимущественно содержат логические элементы И-НЕ, их комбинации, элементы И-ИЛИ-НЕ, И-ИЛИ, а также RS-, D-, ЈК-триггеры.

Микросхемы на основе резисторно-транзисторной логики (серии 113, K113, 114, 115), резистивно-емкостной транзисторной (серии 110, 204) и эмиттерно-связанной логики (серии K137, K138, 191, 223) выполнены на базе логических элементов ИЛИ-НЕ, из которых путем определенных соединений реализованы элементы И-ИЛИ, И-ИЛИ-НЕ,

И-ИЛИ/И-ИЛИ-НЕ и др.

При проектировании цифровых вычислительных машин и устройств дискретной автоматики возникает необходимость реализации многих

других дополнительных логических функций.

Ниже приведены примеры реализации логических и функциональных узлов на основе элементов И-НЕ и триггеров, входящих в серии 133, 155, К155, и элементов ИЛИ-НЕ серий 113 и К113. Все эти примеры соответствуют положительной логиче, для которой уровню логической единицы соответствует наиболее положительное, а уровню логического нуля наименее положительное значение напряжения цифрового сигнала.

# ПРИМЕРЫ ФУНКЦИОНАЛЬНЫХ УЗЛОВ НА МИКРОСХЕМАХ СЕРИЙ 133, К133, 155 И К155

Реализация логических функций, кроме функций И-НЕ и И-ИЛИ-НЕ, осуществляется микросхемами серий 133, К133, 155 и К155 путем комбинирования входящих в них элементов И-НЕ и И-ИЛИ-НЕ. Поскольку всегда существует несколько вариантов реализации функций, то при составлении схемы следует минимизировать число элементов и микросхем. В табл. 5-1 приведены примеры реализации различных функций.

### СЧЕТНЫЕ ТРИГГЕРЫ

Построение функциональных узлов основано на использовании счетных триггеров, выполняемых на элементах микросхем серий 133, К133, 155 и К155. Эти триггеры содержат минимальное количество логических элементов, просты по связям и обеспечивают построение

практически всех функциональных узлов.

Счетный триггер типа I — несимметричный, на 6 элементах И-НЕ (рис. 5-7). Триггер устанавливается в состояние «0» при одновременной подаче напряжения логического нуля на входы элементов  $\mathcal{G}_4$  и  $\mathcal{G}_6$  независимо от напряжения на счетном входе. При нулевом напряжении на T-входе установка триггера в состояние «0» может быть произведена при подаче напряжения логического нуля на вход элемента  $\mathcal{G}_4$ , а при напряжении логической единицы на T-входе — на вход элемента  $\mathcal{G}_6$ . Установка триггера в состояние «1» при нулевом напряжении на T-входе осуществляется подачей напряжения логического нуля на вход элемента  $\mathcal{G}_1$ , а при напряжении логического нуля на входе и входах R — подачей напряжения логического нуля на вход элемента  $\mathcal{G}_5$ . При одновременной подаче напряжения логического нуля на входы элементов  $\mathcal{G}_1$  и  $\mathcal{G}_5$  установка в состояние «1» осуществляется независимо

	Функциональная схема	x1 8 8 3	$\frac{\overline{x}_1}{2}$	x1 8 8 4 x x2 x3 x3 x3 x3 x3 x3 x3 x3 x3 x3 x3 x3 x3	8 2x 8 x x x x x x x x x x x x x x x x x
	Тип микросхемы	1/2 K1JIB553	1/2 K1JIP551	2/3 K1JB554	K1/115551
	Функция	$y = x_1 x_2$	$y = x_1 x_2$	$y = x_1 x_2 x_3$	$y = x_1 x_2 x_3 x_4$
9(	)				

11 coonseende maon: 9-1	Функциональная схема	22 22 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	23 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	125 8 125 8 H	x x x x x x x x x x x x x x x x x x x
	Тип микросхемы	K1JIP553	K1/11552 1/4 K1/11553	1/4 K1JB553	K1,11P551
	Функция *	$y\!=\!x_1x_2x_3x_4$	$y = x_1 x_2 x_3 x_4 x_5 x_6 x_7 x_8$	$y=x_1+x_2$	$y=x_1+x_2$

просолжение тиол. 5-1 Функциональная схема	$\frac{x}{x^2}$	x2 8 4 8 x x x x 8 x x x x x x x x x x x x	8 2 5 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	27. 8 27. 8 27. 25 27. 25 27. 27. 27. 27. 27. 27. 27. 27. 27. 27.
Тип микросхемы	1/2 K1JIP551 1/4 K1JIB553	K1JP553 1/4 K1JB553	1/2 K1,TB551	K1JB552
* випиниф 492	$y = x_1 + x_2$	$y = x_1 + x_2 + x_3 + x_4$	$y = x_1 + x_2 + x_3 + x_4$	$y = x_1 + x_2 + x_3 + x_4 + x_5 + x_6 + x_7 + x_8$

Функциональная схема	\$\frac{\pi_1}{\pi_2} \\ \frac{\pi_2}{\pi_2} \	7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	$\frac{x_1}{x_2} \frac{g}{g} \frac{1}{g}$	22 8 4 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2
Тип микросхемы	1/3 K1,715554	3/4 K1JB553	K1JP551	1/2 K1,JP551 1/4 K1,JB553
Функция*	$y = x_1 + x_2 + x_3$	$y\!=\!x_1x_2\!+\!x_3v_4$	$y == x_1 x_2 + x_3 x_4$	$y = x_1x_2 + x_3x_4$

	Функциональная схема	27 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	25 x 3 x 2 x 3 x 2 x 3 x 3 x 3 x 3 x 3 x 3	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2
	Тип микросхемы	K1,JP551 1/4 K1,JB558	K1,715554	K1,71B551 1/4 K1,71B553
	Функция *	$y=x_1x_2+x_3x_4+x_6x_6+x_7x_8$	$y = x_1 x_2 x_3 + x_4 x_5 x_6$	$y = x_1 x_2 x_3 x_4 + x_6 x_6 x_7 x_8$
94				

Функциональная схема	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	### S
Тип микросхемы	2 × K1JB552 1/4 K1JB553	1/2 K1JP551
Функция *	$y = x_1 x_0 x_3 x_4 x_5 x_6 x_7 x_8 + x_0 x_1 0 x_1 x_1 x_1 x_2 x_1 x_2 x_1 x_1 x_1 x_1 x_1 x_1 x_1 x_1 x_1 x_1$	$y = (x_1 + x_2) (x_3 + x_4)$

\* Для реализации функций, указанных в таблице, могут быть применены микросхемы других серий аналогичного функцио-

от напряжения на счетном входе. Поэтому при записи в счетчик произвольного кода и при установке реверсивных счетчиков в состояние «О» следует подавать импульсы установки на оба входа S одновременно

или раздельно в зависимости от рода работы.

При напряжении логической единицы на счетном входе триггер находится в одном из двух устойчивых состояний; при напряжении логического нуля триггер находится в промежуточном состоянии (основной триггер, элементы  $\partial_1$  и  $\partial_4$  находятся в предыдущем состоянии; на выходах элементов  $\partial_2$  и  $\partial_5$  — уровни напряжений логической единицы).

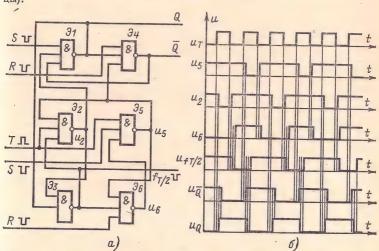


Рис. 5-7. Принципиальная схема (a) и временная диаграмма работы (б) счетного триггера типа I на элементах К1ЛБ332 или К1ЛБ552 И-НЕ.

На выходе элемента  $\mathcal{I}_3$  получаются отрицательные импульсы с частотой следования  $f_{\mathrm{T}}/2$ .

Минимальная длительность импульса установки триггера

$$t_{\rm H}$$
, уст, мин =  $t_{\rm S}^{0,1}$ , макс +  $t_{\rm S}^{1,0}$ , макс.

Минимальная длительность цикла работы одиночного триггера

$$t_{\text{MUH}} = 3t_{3\text{A}}^{0.1} + 2t_{3\text{A}}^{1.0}$$
.

Время задержки распространения сигнала на один разряд последовательного счетчика

$$t_{\rm sg,p} = t_{\rm sg}^{0,1} + t_{\rm sg}^{1,0}$$
.

Длительность входного импульса отрицательной полярности

$$t_{\rm H}^- > t_{\rm 3H}^{0,1} + t_{\rm 3H}^{1,0};$$

длительность входного импульса положительной полярности

$$t_{\rm H}^+ > 2t_{\rm 3H}^{\rm ol} + t_{\rm 3H}^{\rm 1.0}$$

Если сигнал снимается с выхода элемента  $\partial_3$ , минимальный цикл работы одиночного тригтера и минимальные вероятностные значения длительности входных импульсов соответственно равны:

$$t_{\rm H} = 3t_{\rm 3H}^{0.1} + 3t_{\rm 3H}^{1.0};$$
  
$$t_{\rm H}^{-} > 2t_{\rm 3H}^{0.1} + t_{\rm 3H}^{1.0};$$

и граничные значения составляют:

$$t_{\rm H}^- = (n+1) t_{\rm 3,H}^{0.1} + t_{\rm 3,H}^{1.0};$$
  
 $t_{\rm H}^+ > 2t_{\rm 3,H}^{1.0} + t_{\rm 3,H}^{0.1}.$ 

Счетный триггер типа II на 4 элементах И-ИЛИ-НЕ (рис. 5-8) состоит из основного (элементы  $\theta_1$  и  $\theta_3$ ) и вспомогательного (элементы

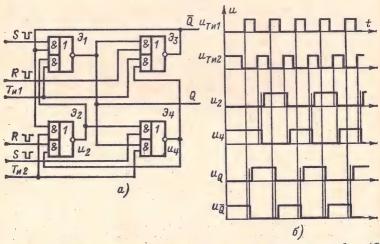


Рис. 5-8. Принципиальная схема (а) и временная диаграмма работы (б) счетного триггера типа II на элементах И-ИЛИ-НЕ.

 $\mathfrak{D}_2$  и  $\mathfrak{J}_4$ ) RS-триггеров, которые переключаются соответственно по тактам  $T_{u1}$  и  $T_{u2}$ . Установка триггера в состояние «0» осуществляется подачей нулевого напряжения на вход R элемента  $\mathfrak{J}_2$  при напряжении логического нуля на входе  $T_{u2}$  и напряжении логической единицы на входе  $T_{u1}$  или на вход R элемента  $\mathfrak{J}_3$  при напряжении логического нуля на входе  $T_{u1}$ . Для установки триггера в состояние «0» независимо от напряжений на входах  $T_{u1}$  и  $T_{u2}$  сигнал установки нуля необходимо подать одновременно на входы R элементов  $\mathfrak{J}_2$  и  $\mathfrak{J}_3$ . Установка триггера в состояние «1» осуществляется аналогично при подаче напряжения логического нуля на входы S элементов  $\mathfrak{J}_1$  и  $\mathfrak{J}_4$ .

Минимальная длительность импульса установки

$$t_{\rm H, \, \, VCT, \, \, MHH} = t_{\rm 3 \, J, \, \, Makc}^{0.1} + t_{\rm 3 \, J, \, \, Makc}^{1.0}$$

минимальная длительность цикла работы одиночного триггера

$$t_{\rm II} = 2t_{\rm 3A}^{0.1} + 2t_{\rm 3A}^{1.0}.$$

Задержка распространения сигнала на один разряд при построении последовательного счетчика на данном триггере

$$t_{3A,1p} = t_{3A}^{0.1} + t_{3A}^{1.0}$$
.

Счетный триггер типа III на 5 элементах И-ИЛИ-НЕ (рис. 5-9) состоит из основного (элементы  $\partial_1$  и  $\partial_3$ ) и вспомогательного (элементы

 $\partial_2$  и  $\partial_4$ ) RS-триггеров и элемента  $\partial_5$ .

Установка триггера в состояния «0» и «1» при напряжении логического нуля на *T*-входе осуществляется подачей нулевого напряжения на вход основного триггера. При напряжении логической единицы на *T*-входе установка в состояние «0» осуществляется подачей нулевых

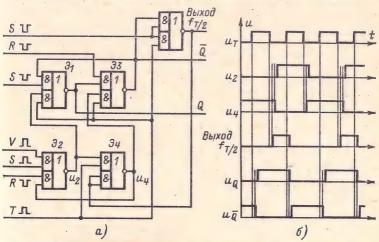


Рис. 5-9. Принципиальная схема (a) и временная диаграмма работы (б) счетного триггера типа III на элементах И-ИЛИ-НЕ.

напряжений на входы R элементов  $\partial_2$  или  $\partial_3$ , а установка триггера в состояние «1» — подачей напряжения логической единицы на входы S и V элемента  $\partial_2$ .

Установка триггера в состояние «0» или «1» независимо от напряжения на T-входе осуществляется одновременной подачей сигналов

установки на основной и вспомогательный триггеры.

Основной триггер опрокидывается при каждом положительном перепаде на T-входе, так как при этом срабатывает один из элементе в И ( $\mathcal{G}_1$  или  $\mathcal{G}_3$ ), на которые поступает входной сигнал. Схемы работают поочередно, так как вспомогательный триггер совпадением нулевых напряжений на элементе  $\mathcal{G}_4$  или напряжения логической «1» с выхода  $f_{T2}$  после каждого входного импульса устанавливается в положение, противоположное основному. Ложные срабатывания основного и вспомогательного триггеров при переключениях одного из них невозможны, так как при отрицательном перепаде напряжения на T-входе, при котором опрокидывается вспомогательный триггер, основной триггер оказывается отключенным от вспомогательного. При положительном перепаде напряжения на входе элемента  $\mathcal{G}_6$  будет напряжение логиче-

ского нуля независимо от состояния основного триггера; таким образом, вспомогательный триггер оказывается развязанным от основного.

Поскольку импульсы отрицательной полярности на выходе Q счетного триггера по времени «охватывают» импульсы положительной полярности на выходе  $\overline{Q}$  и наоборот, то сигналы с выходов триггера Q и  $\overline{Q}$  можно использовать в качестве входных ( $T_{\rm u1}$  и  $T_{\rm u2}$ ) для триггера типа II, а триггер типа III в качестве первого разряда счетчика на триггерах типа II.

Для работы по отрицательным перепадам входного сигнала в качестве основного триггера используют вспомогательный, т. е. выходами

триггера служат выходы элементов  $\theta_2$  и  $\theta_4$ .

Минимально допустимые длительности импульсов установки: на элементы  $\partial_1$ ,  $\partial_2$  и  $\partial_3$ 

$$t_{\text{и, уст, мин}} = t_{3\text{Д}}^{0.1} + t_{3\text{Д}}^{1.0};$$

на элемент  $9_5$ 

$$t_{\text{и, уст, мин}} = 2t_{3\text{Д}}^{0.1} + t_{3\text{Д}}^{1.0}$$
.

Минимальная длительность цикла работы триггера и минимальные длительности входных импульсов соответственно равны:

$$t_{\rm H} = 3t_{\rm 3H}^{0.1} + 2t_{\rm 3H}^{1.0};$$
  

$$t_{\rm H} > 2t_{\rm 3H}^{0.1} + t_{\rm 3H}^{1.0};$$
  

$$t_{\rm H}^{+} > t_{\rm 3H}^{0.1} + t_{\rm 3H}^{1.0}.$$

Время задержки распространения сигнала на один разряд при использовании триггера в последовательном счетчике

$$t_{\rm 3d}^{\rm p} = t_{\rm 3d}^{1,0} + t_{\rm 3d}^{0,1}$$
.

#### СЧЕТЧИКИ

Последовательные счетчики типа I, типов II, IIIа и IIIб выполнены на счетных триггерах соответствующих типов, реализованных на элементах И-НЕ серий 133, K133, 155 и K155 (рис. 5-10—5-13). Во всех этих счетчиках сигнал с выхода  $\overline{Q}$  каждого разряда является входным сигналом для следующего разряда.

В счетчике типа II (рис. 5-11) в качестве первого разряда используется однотактный триггер типа I, его выход  $\overline{Q}$  служит в качестве генератора сигнала  $T_{u1}$ , а выход Q в качестве генератора сигнала  $T_{u2}$ 

для второго разряда.

На схемах всех счетчиков показана общая шина установки нуля R для всех разрядов, причем на первые разряды она заведена на два установочных входа (чтобы установка в состояние нуля не зависела от напряжения на входе), а на остальные разряды — на один вход установки нуля. Длительность импульса установки в состояние «О» при этом должна обеспечивать последовательную установку в «О» всех разрядов. Установка в состояние «О» коротким импульсом осуществляется подачей сигнала установки на два установочных входа во всех разрядах.

Установка всех разрядов счетчиков в состояние «1» производится раздельно и заведена на два установочных входа для возможности

записи в счетчики произвольного кода.

Последовательные счетчики типов IIIа и III6 (рис. 5-13) выполнены на *Т*-триггерах типа III (рис. 5-9), причем в счетчике типа III6 за единичный выход принят нулевой. Поэтому в счетчике типа IIIа запись произвольного кода осуществляется разнополярными сигналами, а

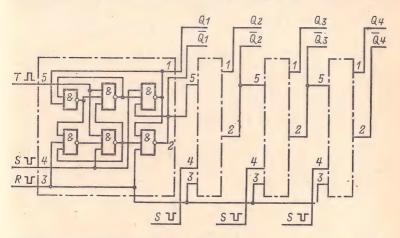


Рис. 5-10. Принципиальная схема последовательного счетчика типа I на элементах И-НЕ.

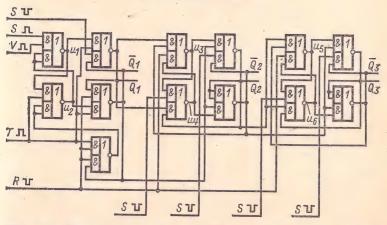


Рис. 5-11. Принципиальная схема последовательного счетчика типа II на элементах И-ИЛИ-НЕ.

в счетчике типа IIIб однополярными. Соответственно изменена и установка уровня логического нуля.

Временные диаграммы работы последовательных счетчиков просты, каждый разряд работает в соответствии с диаграммой соответствующего

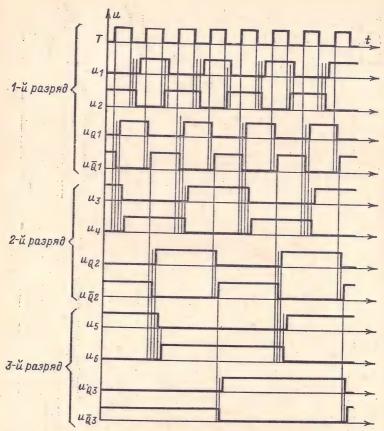


Рис. 5-12. Диаграмма работы последовательного счетчика типа II.

счетного триггера, поэтому на рис. 5-12 приведена лишь диаграмма работы счетчика типа II (рис. 5-11).

Время задержки распространения сигнала в последовательных счетчиках

$$t_{3A, p} = n (t_{3A}^{0.1} + t_{3A}^{1.0}),$$

где п — количество разрядов счетчика.

Счетчики со сквозным переносом типов I и III (рис. 5-14—5-16) выполнены на *Т*-триггерах соответствующего типа и содержат цепи сквозного переноса. Установка этих счетчиков в состояния «0» и «1» осуществляется так же, как в схемах последовательных счетчиков. Цепи переноса образованы схемами совпадения в каждом разряде, на выходе которых напряжение логического нуля устанавливается при

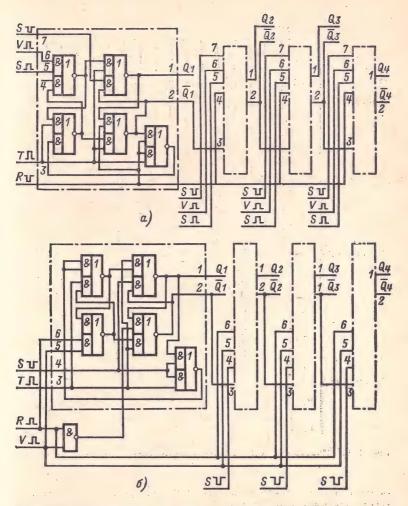


Рис. 5-13. Принципиальные схемы последовательных счетчиков типов IIIa (a) и III6 (б).

наличии напряжения логической единицы на всех предыдущих разрядах счетчика.

Время установления нового кода после прихода счетного импульса для счетчика типа I равно

$$t_{\rm c} = 2t_{\rm 3A}^{\rm 0.1} + t_{\rm 3A}^{\rm 1.0}$$

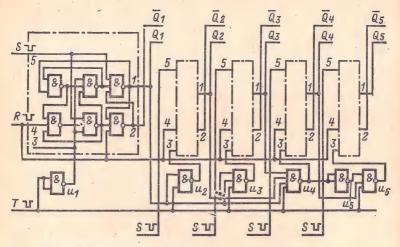


Рис. 5-14. Принципиальная схема счетчика типа I со сквозным переносом.

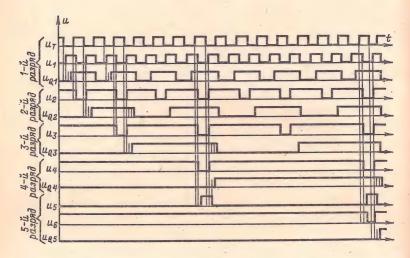


Рис. 5-15. Временная диаграмма работы счетчика со сквозным переносом типа I.

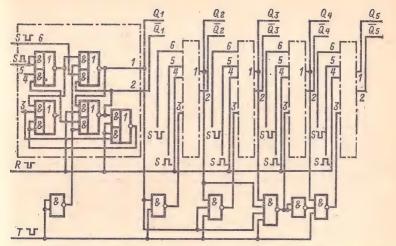


Рис. 5-16. Принципиальная схема счетчика со сквозным переносом типа III.

(для второго плеча на  $t_{
m sg}^{10}$  больше) и для счетчика типа III

$$t_{\rm c} = t_{\rm 3A}^{1,0} + t_{\rm 3A}^{0,1}$$

для второго плеча на  $t_{3\pi}^{0,1}$  больше).

Последовательные реверсивные счетчики типов Ia, I6, IIIa и III6 (рис. 5-17—5-21) выполнены на счетных триггерах типов I и III (реали-

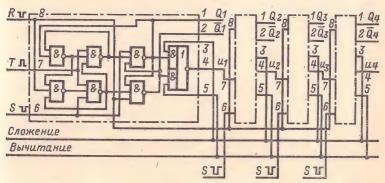


Рис. 5-17. Принципиальная схема последовательного реверсивного счетчика типа Ia.

зация реверсивного счетчика на счетном триггере типа II нецелесообразна, так как при реверсе необходимо переключать по две связи между разрядами). Реверсивные счетчики типов Ia и IIIa характери-

зуются наличием в цепях связи разрядов элементов И-ИЛИ-НЕ, на которые подается положительный сигнал управления с шины сложения или вычитания. При этом выходами сложения в разрядах служат выходы Q, а для вычитания выходы  $\overline{Q}$ .

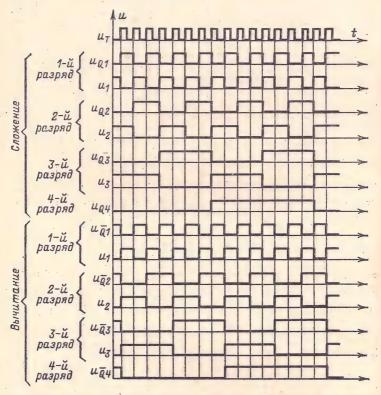


Рис. 5-18. Временная диаграмма работы последовательных реверсивных счетчиков типов Ia и IIIa.

Задержка распространения сигнала между разрядами для счетчика типа la равна:

$$t_{3A}^{p} = 2 \left( t_{3A}^{0,1} + t_{3A}^{1,0} \right)$$

и для счетчика типа IIIa

$$t_{\rm SA}^{\rm p} = t_{\rm SA}^{0,1} + t_{\rm SA}^{1,0}$$
.

При переходе от одного режима к другому счетчики типов Ia и IIIa необходимо устанавливать в исходное состояние.

Реверсивные счетчики типов Іб и ППб переключаются по заднему фронту приходящих на вход положительных импульсов. Входы сложе-

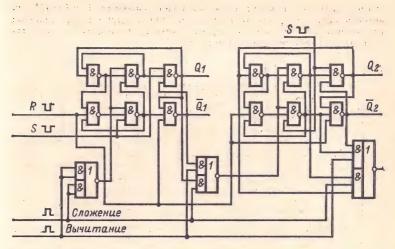


Рис. 5-19. Принципиальная схема последовательного реверсивного счетчика типа 16.

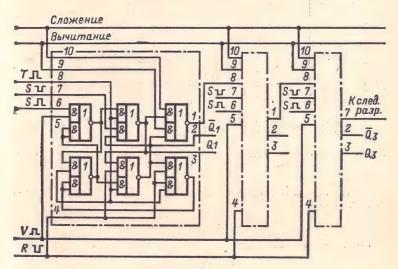


Рис. 5-20. Принципиальная схема последовательного реверсивного счетчика типа IIIa.

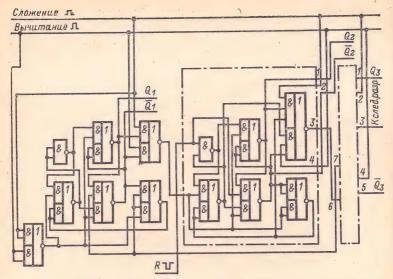


Рис. 5-21. Принципиальная схема последовательного реверсивного счетчика типа III6.

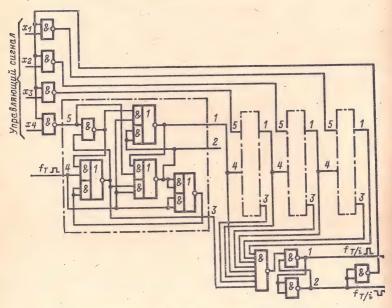


Рис. 5-22. Принципиальная схема счетчика со схемой пересчета от 1 до 15.

ния и вычитания этих счетчиков раздельные. Импульсы сложения и вычитания поступают на все разряды счетчиков, причем они могут чер доваться в любой последовательности.

Минимальный интервал между двумя последовательными импульсами для счетчика типа Іб равен:

$$t_{\text{II}} = 2 \left( t_{\text{3A}}^{0,1} + t_{\text{3A}}^{1,0} \right)$$

и для счетчика типа IIIб

$$t_{\rm II} = 2t_{\rm 3A}^{0,1} + t_{\rm 3A}^{1,0}$$
.

Во время действия импульса положительной полярности в реверсивных счетчиках типов Іб и ІІІб происходит распространение сквозного переноса, поэтому длительность положительного импульса

$$t_{\rm H}^+ \ge n \left( t_{\rm 3:A}^{0.1} + t_{\rm 3:A}^{1.0} \right).$$

Установка реверсивных счетчиков в состояния «0» и «1» должна осуществляться, как указано выше, подачей импульсов установки на два входа в каждом разряде. В счетчиках типов Іб и ІІІб допустима

установка по одному входу на разряд.

Счетчик со схемой пересчета от 1 до 15 (рис. 5-22) представляет собой последовательный счетчик со схемой записи в него определенного кода в каждом цикле его работы, являясь управляемым делителем частоты, коэффициент деления которого задается управляющим сигналом в двоичном коде.

При переполнении счетчика совпадение положительных потенциалов с выходов  $\overline{Q}$  всех разрядов вызывает переключение вспомогательного триггера, который возвращается в исходное состояние по окончании входного импульса, установившего счетчик в состояние нуля.

Таким образом, на выходах вспомогательного триггера будут импульсы отрицательной и положительной полярности. Импульс отрицательной полярности подается на запись дополнительного кода в соответствии с необходимым коэффициентом деления для следующего цикла работы.

Длительность входного импульса счетчика должна быть равна  $t_{\rm H,\,BX} > 8 \, (t_{\rm 3d}^{1.0} + t_{\rm 3d}^{0.1}).$ 

Счетчики на триггерах 1ТК331, 1ТК332, К1ТК331, К1ТК332, 1ТК551, К1ТК551, К1ТК551, К1ТК552

Если не требуется высокое быстродействие, рекомендуется строить

счетчики с последовательным переносом на D-триггерах.

Функциональная схема n-разрядного последовательного счетчика приведена на рис. 5-23. В таком счетчике сигнал с выхода i-го разряда непосредственно подается на вход последующего (i+1)-го разряда, и переключение (i+1)-го разряда происходит только после переключения всех предыдущих разрядов.

Быстродействие счетчика зависит от способа съема информации. Если считывание результата производится после каждого входного сиг-

нала, то максимальная частота счета

$$f_{\text{сч}} = 1/t_{\text{уст, сч, макс}}$$

где  $t_{{
m yct.\,cu,\, Makc}}$  — максимальное время установления информации на выходах разрядов счетчика.

Для последовательного счетчика (рис. 5-23)

$$t_{\rm уст, \, сч, \, макс} = nt_{\rm пер, \, макс}$$

где n — число разрядов счетчика;  $t_{\text{пер. макс}}$  — максимальное время пере-

ключения триггера.

Если производится считывание только окончательного результата после серии считываемых сигналов, то входные считываемые сигналы могут подаваться с максимальной частотой:

$$f_{\text{сч, макс}} = 1/(t_{\text{пер, макс}} + t_{\text{уст, макс}}),$$

где  $t_{{
m ycr. makc}}$  — максимальное время установления информации на выходе триггера.

Время паузы между счетными импульсами должно быть:

$$t_{\Pi, \text{ MUH}} = t_{\text{yct, Make}}$$

Для построения параллельных счетчиков, используемых в режиме съема информации после каждого входного сигнала, рекомендуется применять JK-триггеры (К1ТК551, 1ТК551, К1ТК331).

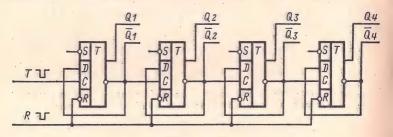


Рис. 5-23. Принципиальная схема последовательного счетчика на D-триггерах.

Для счетчика с числом разрядов  $n\leqslant 4$  рекомендуется для образования переноса в старший разряд выполнять объединение в группу всех предыдущих разрядов (групповой перенос). Схема четырехразрядного параллельного счетчика на ЈК-триггерах приведена на рис. 5-24 \*. Особенностью схемы является снижение нагрузочной способности выходов триггеров младших разрядов за счет использования их для организации переноса внутри группы.

На вход счетчика рекомендуется подавать счетные импульсы отрицательной полярности. При этом переключение триггеров происходит по переднему фронту счетного импульса; в случае работы от сигнала положительной полярности переключение триггеров происходит по

заднему фронту.

Вычитающие счетчики (счетчики с обратным счетом). Их схемы аналогичны схемам суммирующих счетчиков, но сигналы переноса заменены сигналами заема. Сигналы заема отличаются от сигналов переноса тем, что для их образования используются инверсные значения логических уровней соответствующих разрядов.

Реверсивные счетчики, предназначенные для сложения и вычитания. Специфика их построения заключается в организации сигналов

<sup>\*</sup> На рис. 5-24 и последующих буквой Z обозначены информационные входы (выходы) от предыдущих (на последующие) разрядов (разряды) функциональных уэлов.

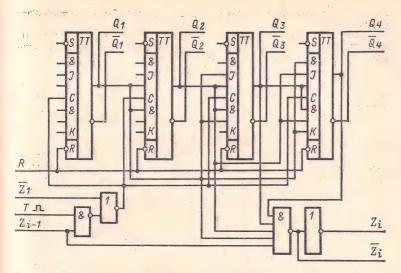


Рис. 5-24. Принципиальная схема параллельного четырехразрядного счетчика на JК-триггерах (i-я группа разрядов).

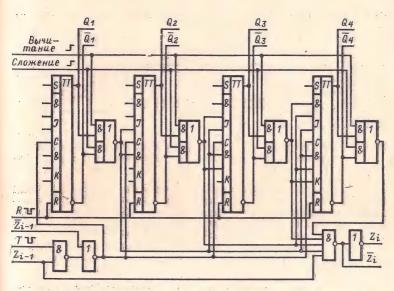


Рис. 5-25. Принципиальная схема реверсивного параллельного четырехразрядного счетчика на Ј.К. триггерах (і-я группа разрядов).

переноса и заема, которые необходимо объединить на входе счетного разряда; сигналы эти объединяются непосредственно входной логикой

триггеров.

На рис. 5-25 показан пример схемы 4-разрядного параллельного реверсивного счетчика, в котором сигналы переноса и заема образуются на выходах элементов И-ИЛИ-НЕ, управляемых при прямом счете сигналами счета сложения и вычитания при обратном счете.

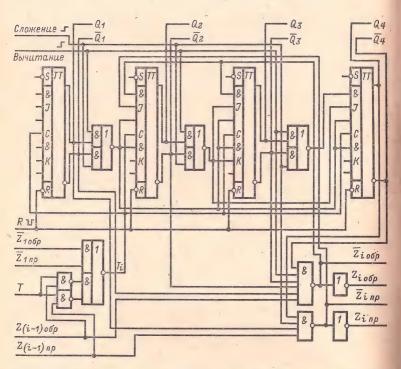


Рис. 5-26. Принципиальная схема двоично-десятичного реверсивного счетчика на JK-триггерах (*i*-й десятичный разряд).

Схема *i*-го разряда десятичного реверсивного счетчика на JK-триггерах (К1ТК551, 1ТК551, К1ТК331, 1ТК331,) работающего в двоичнодесятичном коде с насчетом шестерки после кода 1001, и временная диа-

грамма работы приведены на рис. 5-26 и 5-27.

В счетчике применен групповой перенос внутри декады. При прямом счете после кода 1001 очередным отрицательным считываемым сигналом первый и четвертый разряды декады переключаются в состояние логического нуля, а отрицательным сигналом  $\bar{Z}_{i\,\mathrm{np}}$  осуществляется блокировка переключения второго разряда. При обратном счете после кода 0000 очередным считываемым сигналом первый и четвертый разряды декады переключаются в состояние логической единицы, а отрицатель-

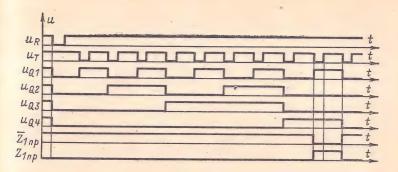


Рис. 5-27. Временная диаграмма работы двоично-десятичного счетчика в режиме сложения.

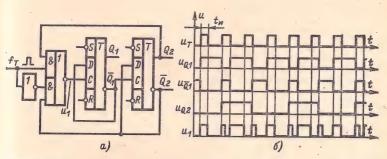


Рис. 5-28. Принципиальная схема счетчика с коэффициентом пересчета K=3 (a) и его временная диаграмма работы (б).

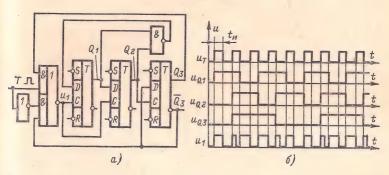


Рис. 5-29. Принципиальная схема счетчика с коэффициентом пересчета K=5 (a) и его временная диаграмма работы (б).

ным сигналом  $\overline{Z}_{i,\text{obs}}$  блокируется переключение второго и третьего

разрядов.

Десятичный нереверсивный разряд. Схема его отличается от рассмотренной отсутствием элементов реверса в двоичных счетных разрядах и элементов, вырабатывающих сигналы заема  $\overline{Z}_{t\,\text{ofp}}$  и  $Z_{t\,\text{ofp}}$  в старший (i+1)-й десятичный разряд.

Счетчики нечетного числа импульсов рекомендуется строить на D-триггерах (1ТК332, 1ТК552, К1ТК552), используя принцип управления фазой входного считываемого сигнала. Схема счетчика с коэффициентом пересчета K=3 приведена на рис. 5-28, a, а временная диаграмма его работы на рис. 5-28, b. Он состоит из делителя частоты входного сигнала на 1,5 и следующего за ним двоичного счетного разряда. Выход  $Q_2$  по цепи обратной связи управляет прохождением на T-вход считываемого сигнала либо его инверсии.

По такому же принципу строят счетчики с другими нечетными коэффициентами деления. Пример схемы счетчика с коэффициентом пере-

счета K = 5 приведен на рис. 5-29, a.

Особенность работы рассмотренных схем, обусловленная наличием цепи обратной связи, состоит в том, что минимальная длительность входного сигнала

$$t_{\rm H, \, MИH} = 2t_{\rm 3Д, \, Makc}^{1.0} + 2t_{\rm nep, \, Makc}^{0.1} + t_{\rm yct, \, Makc}$$

где  $t_{\rm 3d,\ Makc}^{1.0}$  — время задержки включения логического элемента:  $t_{\rm nep,\ Makc}^{0.1}$  — максимальное время переключения триггера;  $t_{\rm уст,\ Makc}$  — максимальное время установления информации на выходе триггера.

## РЕГИСТРЫ СДВИГА

**Регистр сдвига** (рис. 5-30) выполнен на основе счетных триггеров, составленных из микросхем-элементов И-ИЛИ-НЕ и D-триггеров.

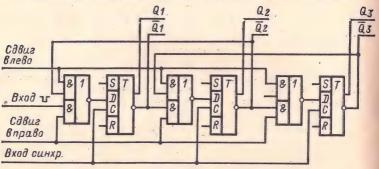


Рис. 5-30. Принципиальная схем а регистра сдвига на D-триггерах.

Схема однотактного регистра сдвига на элементах И-НЕ приведена на рис. 5-31; здесь каждый разряд имеет пять установочных входов, которые в различных вариантах конкретных регистров могут использоваться по-разному.

При напряжении логического нуля на шине сдвига вспомогательные триггеры всех разрядов записывают код с основных триггеров предыдущих разрядов. Положительный импульс на шине сдвига переписывает код из вспомогательных триггеров в основные.

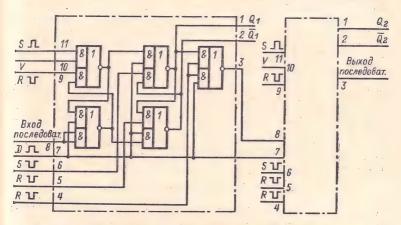


Рис. 5-31. Принципиальная схема однотактного регистра сдвига.

Так как импульс сдвига воздействует непосредственно на основные триггеры всех разрядов, время смены кода при этом минимально и равно:

$$t_{\rm c} = t_{\rm SA}^{0.1} + t_{\rm SA}^{1.0}$$
.

#### СУММАТОРЫ

На рис. 5-40 приведена схема комбинационного сумматора (тип I), а на рис. 5-41 схема накапливающего сумматора (тип II). Время суммирования обоих сумматоров

$$t_{\Sigma} = 2t_{3\pi}^{0.1} + t_{3\pi}^{1.0}$$
.

### РАЗНЫЕ СХЕМЫ

Дешифраторы и преобразователи кодов (рис. 5-32—5-37). Стробирование в схемах дешифраторов применяют, если необходимо передавать информацию в определенные моменты времени.

. Схемы сравнения приведены на рис. 5-38, 5-39.

Вспомогательные схемы, часто необходимые при разработке аппаратуры, приведены на рис. 5-42—5-48.

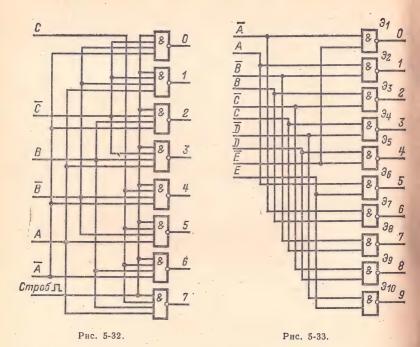


Рис. 5-32. Принципиальная схема дешифратора трехразрядного со стробированием.

Рис. 5-33. Принципиальная схема преобразователя кода Джонсона в десятичный код.

Десятич-	Код Джонсона				Десятич-	Код Джонсона						
ный код	E	D	С	В	A	А код		D	С	В	A	
0	0	0	0	0 .	0	5	1	1	1	1	1	
1	0	0.	0	0	1	6	.1	1	1	1	0	
2	0	0	0	1	1	7	1	1	1	0	0	
3	0	. 0	1	1	1	. 8	1	ĺ	0	0 .	0	
4	0	1	1	1	1	9	1	0	0	0	0	

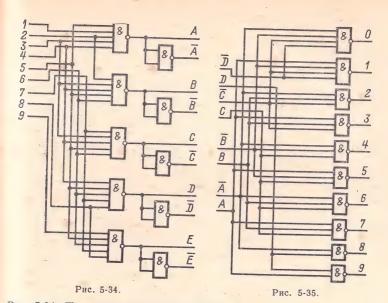


Рис. 5-34. Преобразователь десятичного кода в код Джонсона.

									-656		
Десятич- ный		Код	Джон	сона		Десятич-		Код	Джон	сона	• .
код	E	D	C	В	A	ный код	Е	D	С	В	A
1	0	0	0	0	1	6	1	1	1	1	0
2	0	0	0	1	1	. 7	1	1	* 1	0	0
3 .	0	0	1	-1	1	8	1	1	0	0	0.
4	0	1	1	1	1	9	1	0	0	0	0
5	1	1	1	1	1					'	

Рис. 5-35. Преобразователь кода 1—2—4—8 в десятичный код.

				, ,		Доси	II LILLIAN	и под.	
		Ko	ЭД 🦈		1				
Десятич- ный код	. 8	4	2	1	Десятич- ный код	8	4	2	1
	D	C	В	A		D	С	В	A
0	0	0	0	0	5	0	1	0	1
1	0	0-	0	1	6	0	1	1	0
2	0	0	1	0	7	0	1	1	1
3 .	0	0	1	1	8	1	0	0	0
4	0	1 .	0	0	9	1	0	0	1

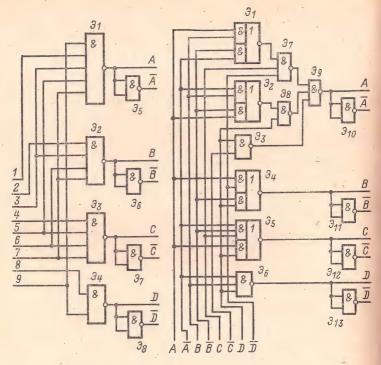


Рис. 5-36.

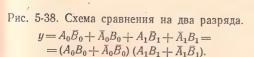
Рис. 5-37

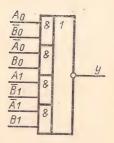
Рис. 5- $\frac{3}{6}$ 6. Принципиальная схема преобразователя десятичного кода в двоично-десятичный код 1-2-4-8.

	Двоич	но-деся	тичныі	й код		Двоично-десятичный код				
Десятич- ный код	8	4	2	1	Десятич- ный код	8	. 4	2	1	
-	D	С	В	A		D	С	В	А	
1	0	0	0	1	6	0	1	1	0	
2	0	0	1	0	7	0	1	1	1	
3	.0	. 0	1	1	8	1	0	0	0	
4	. 0	1	0	0	9	1	0	0	1	
5	0 '	1	0	1						

Рис. 5-37. Принципиальная схема преобразователя кода Грея в двоично-десятичный код 1-2-4-8.

	Код	Грея	,		Дв	Двоично-десятичный код 1—2—4—8					
Δ .	C	В	A		D	.C	В,	1			
0	0	+ 1	0	-	- 0	0	0 -	(			
0	1	1	0	_	0	0	0	1			
0	1	1	1		0	0	1	0			
0	1	0	. 1		. 0	0	1	1			
0	1	.0	0		.0	1	0 .	0			
1 -	1 ,	0	0		()	1	0	1			
1	1	0	1		0	1	1	0			
1	1	1	. 1		0	1	1	1			
.1	1	1	0		1	0	0	0			
1	0	1	0		1	0	0	1			





# ПРИМЕРЫ ФУНКЦИОНАЛЬНЫХ УЗЛОВ НА МИКРОСХЕМАХ СЕРИЙ 113, К113

Реализация логических функций (кроме функций ИЛИ-НЕ, выполняемых непосредственно элементами микросхем серий 113, К113) осуществляется путем комбинирования соответствующим образом элементов ИЛИ-НЕ. В табл. 5-2 приведены варианты построения узлов, реализующих логические функции И, ИЛИ, И-НЕ, ИЛИ-НЕ, запрета, сложения по модулю. Построение функциональных узлов основано также на использовании счетных триггеров различных типов.

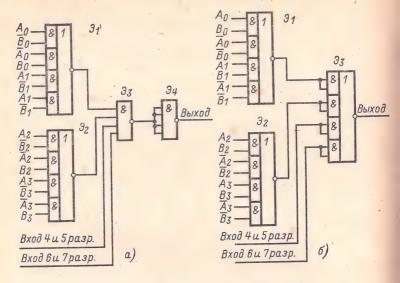


Рис. 5-39. Схемы сравнения на восемь разрядов.  $\alpha$  — тип I;  $\delta$  — тип II.

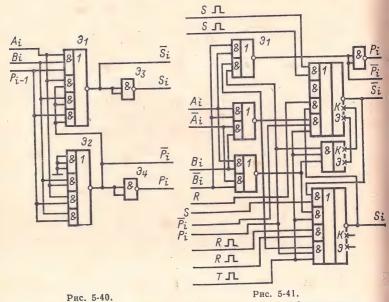


Рис. 5-40. Принципиальная схема одноразрядного комбинационного сумматора (тип I).

Рис. 5-41. Принципиальная схема одноразрядного накапливающего сумматора (тип II).

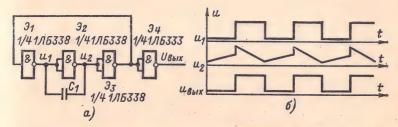


Рис. 5-42. Принципиальная схема (а) и временная диаграмма работы (б) генератора импульсов на микросхемах серии 133.

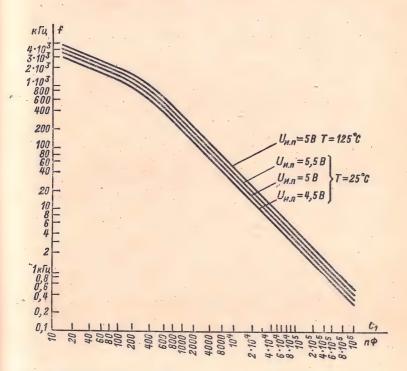


Рис. 5-43. Зависимость частоты импульсов генератора на микросхемах серии 133 от емкости C1.

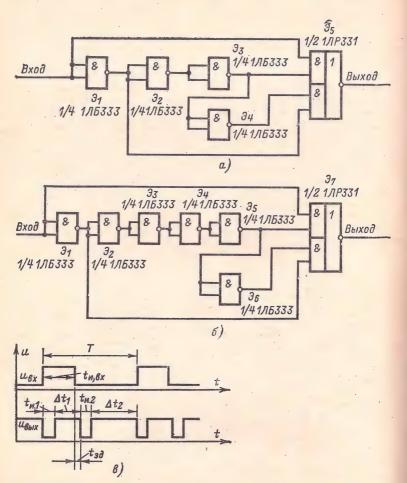


Рис. 5-44. Принципиальные схемы и временная диаграмма работы формирователей импульсов по переднему и заднему фронтам входного сигнала.

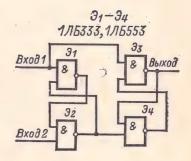
$$t_{\text{H}1} \approx t_{\text{H}2} = nt_{\text{3H}}, p_i \text{ cp} + (n-1)t_{\text{3H}}^{0,1},$$

где п - четное число элементов, участвующих в задержке сигнала,

$$\Delta t_1 = t_{\text{H}, \text{BX}} - t_{\text{H}1} + t_{\text{SH}}^{0,1};$$

$$\Delta t_2 = T - t_{\text{H}, \text{BX}} - t_{\text{H}2} - t_{\text{SH}}^{0,1}.$$

Рис. 5-45. Принципиальная схема выделения пачек импульсов на микросхемах серий 133, 155, K133, K155.



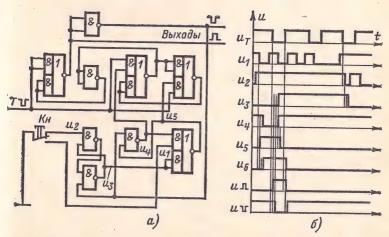


Рис. 5-46. Принципиальная схема генератора одиночных импульсов (тип I) (а) и временная диаграмма его работы (б) на микросхемах серий 133, 155, K133, K155.

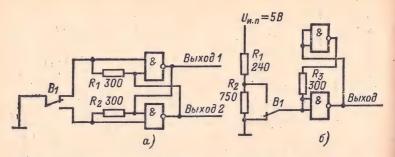


Рис. 5-47. Принципиальные схемы генераторов одиночных импульсов, тип IIa (a) и тип IIб (б) на элементах И-НЕ МС серий 133, 155, K133, K155.

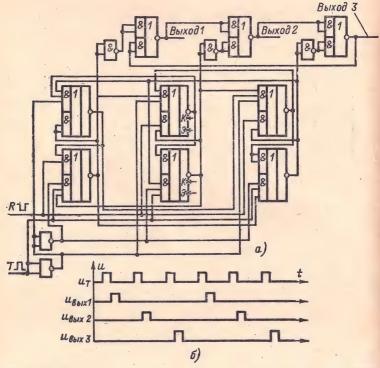


Рис. 5-48. Принципиальная схема (a) и временная диаграмма работы (б) распределителя импульсов на микросхемах серий 133, K133, 155, K155.

	Функциональная схема	$\frac{x_1}{x_2}$	$\begin{array}{c} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \\ x_6 \\ x_7 \\ x_8 \\ x_1 \\ x_1 \\ x_2 \\ x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \\$	
manufacture and the state of th	Тип микросхем *	1/2 1JB131	1JE135 1/4 1JE131	1,715131
	Функция	$y = x_1 + x_2$	$y = x_1 + x_2 + x_3 + x_4 + x_5 + x_6 + x_7 + x_8$	$b = \overline{x_1 x_2}$

11 poodwende mann. 3-2	Функциональная схема	22 23 1 1 1 8	
	Тип микросхем*	3/4 1JC131	1,110131
	Функция	$y = (x_1 + x_2) (x_3 + x_4)$	$y=x_1\overline{x_2}+\overline{x_1}x_2$

ст \* Для реализации указанных в таблице функций могут быть применены микросхемы серии К113, аналогичные по функцио-

Схемы триггеров, приведенные на рис. 5-49-5-53, обеспечивают

построение различных функциональных узлов.

Выполненные по схемам рис. 5-49—5-53 триггеры по быстродействию равноценны. Максимальная рабочая частота переключения не более 500 кГц. Запуск триггеров обеспечивается при длительности фронтов входного импульса не более 10 мкс.

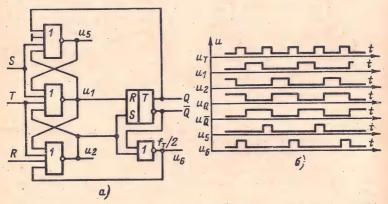


Рис. 5-49. Принципиальная схема (a) и временная диаграмма работы (б) счетного триггера, тип I.

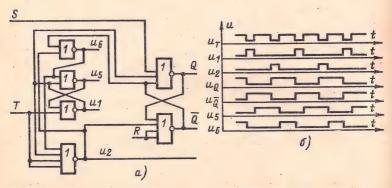


Рис. 5-50. Принципиальная схема (a) и временная диаграмма работы (б) счетного триггера, тип II.

Счетный триггер типа I на микросхемах 1ТР131 и 1ЛБ132 (рис. 5-49). На T-вход триггера подается положительный сигнал, обеспечивающий переключение триггера с выходами  $u_1$  и  $u_2$ , при этом на выходах  $u_b$  и  $u_6$  формируются уровни, инвертирующие состояния плеч триггера (выходы Q и Q).

В момент окончания действия входного сигнала выходные уровни  $\bar{u}_1$ ,  $\bar{u}_2$  меняются на обратные (по сравнению с состоянием, предшествующим приходу счетного импульса) в зависимости от перепадов, поступающих с выходов  $\bar{u}_5$  и  $\bar{u}_6$ . Таким образом, через время, равное трем задержкам переключения, после окончания счетного импульса будет сформировано новое состояние триггера (выходы Q и Q).

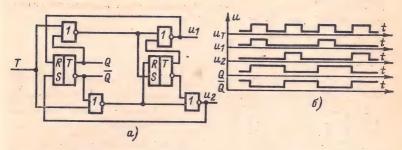


Рис. 5-51. Принципиальная схема (a) и временная диаграмма работы (б) счетного триггера, тип III.

Счетный триггер типа II на микросхемах 1ЛБ131 и 1ЛБ132 (рис. 5-50) по сравнению с триггером типа I требует дополнительного инвертора на выходе 2 для образования импульса переноса в следующий разряд, однако имеет то преимущество, что срабатывает от переднего фронта запускающего сигнала и одновременно имеет плечо (выход 5), срабатывающее от заднего фронта.

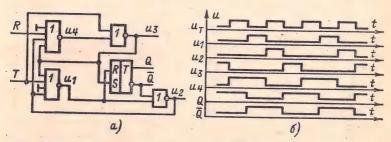


Рис. 5-52. Принципиальная схема (а) и временная диаграмма работы (б) счетного триггера, тип IV.

Этот триггер может работать как от положительных (высокого уровня) сигналов, так и от инвертированных (низкого уровня) сигналов, показанных на диаграмме.

Схема счетного триггера типа III, построенного на микросхемах 1TP131, 1ЛБ131, и временная диаграмма его работы приведены на

рис. 5-51, а, б.

Срабатывает триггер от фронта запускающего положительного (высокого уровня) сигнала. Сигнал переноса в следующий разряд снимается с выхода  $\bar{u}_1$  или  $\bar{u}_2$ . Фронт импульсов переноса и потен-

циальных сигналов формируется по переднему фронту запускающих сигналов.

Схема счетного триггера типа IV, построенного на микросхемах 1ЛБ132, и 1ТР131, и временная диаграмма его работы приведены на рис. 5-52. Триггер срабатывает от спада запускающего положительного сигнала. Сигнал переноса снимается с выхода 2.

Фронт потенциальных сигналов формируется по спаду запускаю-

щих сигналов.

Схемы синхронных триггеров на микросхемах 1ЛБ131 и 1ЛБ132 и временная диаграмма, поясняющая их работу, показаны на рис. 5-53.

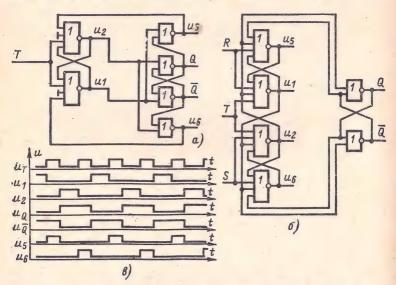


Рис. 5-53. Принципиальные схемы счетных триггеров типов V(a); VI(b) и временная диаграмма их работы VI(a).

Триггер по схеме на рис. 5-53, a используется в случаях, когда не требуется предварительная установка. Усложнения для триггера с установочными входами (рис. 5-53  $\delta$ ), связаны с необходимостью подавлять помехи по шине переноса (при действиях установочных сигналов) и предотвращать расширение импульсов переноса от разряда к разряду.

Срабатывают эти триггеры от спада запускающего положительного сигнала. Сигнал переноса в следующий разряд снимается с выходов

и5 и и6.

Для оперативной памяти небольших объемов информации с малым быстродействием целесообразно применение триггеров на микросхемах серий 113, К113 с демпфированием их при помощи конденсаторов. Емкость понижает быстродействие микросхемы и увеличивает ее динамическую помехозащищенность. В этом случае запуск триггера должен производиться импульсами увеличенной длительности.

Схема триггера на микросхеме 1ЛБ131 при наличии малой демпфирующей емкости (рис. 5-54). Минимальная длительность запускаю-

щего импульса в микросекундах для такого триггера  $t_{\rm H} = KC_1$ ,

где K — коэффициент, определяемый по кривой, приведенной на рис. 5-55;  $C_1$  — емкость конденсатора, п $\Phi$ .

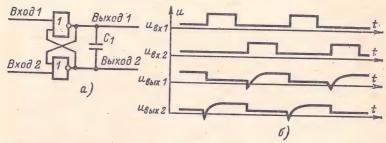


Рис. 5-54. Принципиальная схема (a) и временная диаграмма работы (б) триггера долговременной памяти.

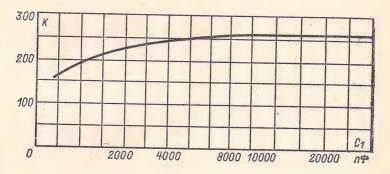


Рис. 5-55. Зависимость коэффициента K от емкости  $C_1$ .

Для обеспечения надежного переключения триггера на его входы следует подавать запускающий импульс длительностью в 1,5—2 раза больше минимальной.

Для съема информации с триггера рекомендуется применять выжодные элементы HE.

### СЧЕТЧИКИ

Схема счетчика типа I с последовательным переносом, построенного на триггерах (рис. 5-56).

Каждый разряд счетчика имеет входы записи информации, раз-

решаемые инвертированным положительным сигналом.

Счетчик удобно применять для управления дешифраторами и логическими схемами, входные импульсы на которые подаются одновременно с входными импульсами на счетчик.

Сигнал на вход *R* подается от мощного элемента 1ЛБ133 или 1ЛБ134.

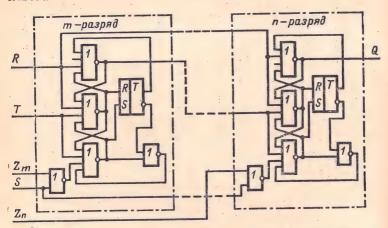


Рис. 5-56. Принципиальная схема счетчика с последовательным переносом, тип I.

Счетчик с последовательным переносом, построенный на счетных триггерах типа 11.

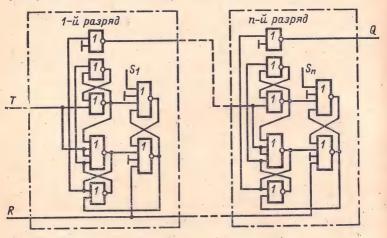


Рис. 5-57. Принципиальная схема последовательного счетчика, тип II.

Каждый разряд счетчика (рис. 5-57) имеет входы записи информации и общую цепь установки нуля.

Временная диаграмма одного разряда счетчика приведена на

рис. 5-50.

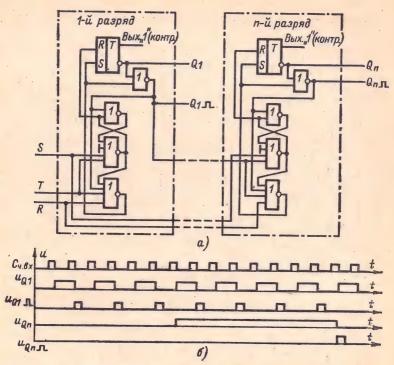


Рис. 5-58. Принципиальная схема (а) и временная диаграмма работы (б) счетчика с последовательным переносом на ЈКТ-триггерах.

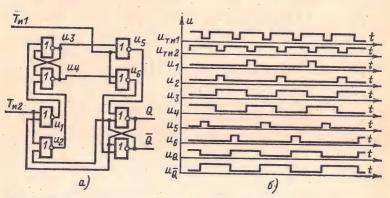


Рис. 5-59. Принципиальная схема разряда синхронного счетчика (a) и временная диаграмма (б) его работы.

Счетчик с последовательным переносом на ЈКТ-триггерах (рис. 5-58). Счетчик может работать в режиме двоичного счетчика и в режиме регистра сдвига.

В режиме двоичного счетчика осуществляются синхронизированный перенос тактовых импульсов, подаваемых на его счетный вход,

и параллельное кодирование счетчика по входам S.

В режиме регистра сдвига осуществляется сдвиг вправо при записи единицы в младший разряд и последующей подачей одиночных импульсов на вход R (при условии отсутствия информации в остальных разрядах).

Для сброса информации на вход R необходимо подать серию им-

пульсов, число которых не менее числа разрядов счетчика.

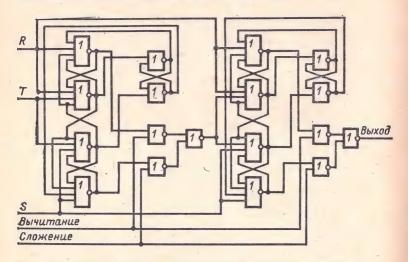


Рис. 5-60. Принципиальная схема реверсивного счетчика.

Схема разряда синхронного счетчика, выполненного на микросхемах 1ЛБ131, и поясняющая его работу временная диаграмма приведены на рис. 5-59, а, б.

Разряд счетчика образован двумя RS-триггерами с установочными входами, связанными между собой через схемы И. На вход счетчика

поступают две последовательности импульсов  $T_{и1}$  и  $T_{и2}$ .

Импульс переноса в следующий разряд снимается через вентиль

с выходов  $u_1$  и  $u_5$ .

Схема реверсивного счетчика, построенного на триггерах, приведена на рис. 5-60. Сигналы сложения и вычитания являются инверсными между собой и коммутируют импульсы переноса между разрядами с прямого или инверсного плеча.

Декадный счетчик с последовательным переносом, построенный на

микросхемах 1ЛБ131 и 1ЛБ132, приведен на рис. 5-61.

Сигнал *R* подается от мощного элемента 1ЛБ133 или 1ЛБ134. Первые восемь импульсов изменяют состояние счетчика так же, как в обычном двоичном счетчике. После восьмого импульса состояние

1000 (8) расшифровывается и разрешает следующему девятому импульсу перевести счетчик в состояние 1111 (15). Десятый импульс сбрасывает декаду в состояние 0000.

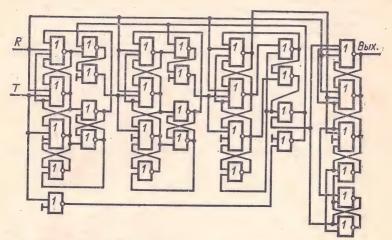


Рис. 5-61. Принципиальная схема декадного счетчика с последовательным переносом.

Значения выходных функций определяются таблицей инстинности работы декадного счетчика (табл. 5-3).

Таблица 5-3

Сч. вх.	<i>V</i> 1	<i>y</i> <sub>2</sub>	. y <sub>3</sub>	<i>y</i> <sub>4</sub>	Сч. вх.	1	<i>y</i> <sub>2</sub>	Vs.	<i>y</i> <sub>4</sub>
0 1 2 3 4	0 0 0 0	0 0 0 0 1	0 0 1 1 0	0 1 0 1	5 6 7 8 9	0 0 0 1 1	1 1 1 0 1	0 1 1 0 1	1 0 1

## **ДЕШИФРАТОРЫ**

Дешифратор формирует сигнал на одном из выходов в зависимости от комбинации сигналов на его входах.

Дешифраторы прямоугольного типа выполняют на элементах 2ИЛИ-НЕ микросхем 1ЛБ131 с равномерной нагрузкой по всем входам. На рис. 5-62 приведена схема дешифратора прямоугольного типа на четыре входа.

Для построения дешифратора матричного типа требуются микросхемы с числом входов, равным числу входных переменных. На рис. 5-63 приведена схема дешифратора матричного типа на четыре входа, построенная на микросхемах 1ЛБ131 и 1ЛБ132.

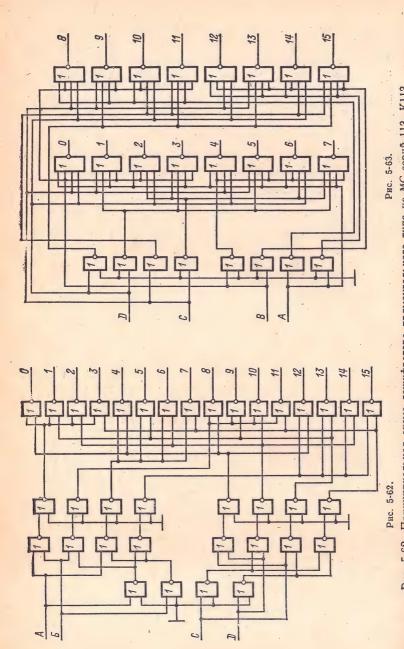
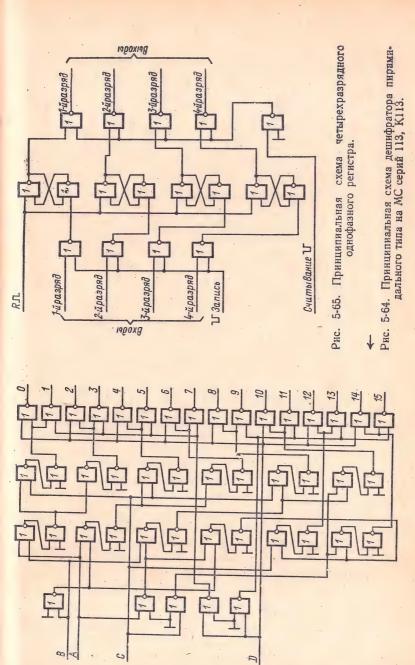


Рис. 5-63. Принципиальная схема дешифратора матричного типа на микросхемах серий 113, К113. Рис. 5-62. Принципиальная схема дешифратора прямоугольного типа на МС серий 113, К113.



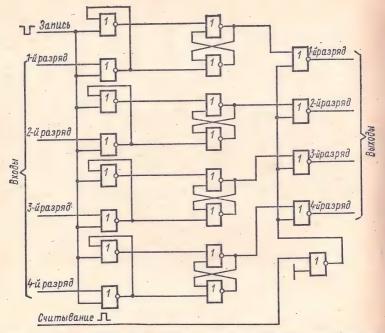


Рис. 5-66. Принципиальная схема четырехразрядного парафазного регистра.

Пирамидальный дешифратор на микросхемах 1ЛБ131 (рис. 5-64). Пирамидальные дешифраторы строят на двухвходовых элементах ИЛИ-НЕ, нагруженных на два аналогичных элемента; при этом создается неравномерная нагрузка по различным входам. Запуск схемы по входам С в D должен осуществляться от мощного элемента 1ЛБ133 или 1ЛБ134.

#### РЕГИСТРЫ

Однофазный и парафазный регистры памяти, построенные на микросхемах 1ЛБ131 (рис. 5-65 и 5-66). Регистры памяти представляют собой совокупность одноразрядных регистров, которые могут быть построены как однофазные, так и парафазные.

Для записи информации в однофазный регистр требуются два такта: первый — «установка нуля», второй — «запись»; для парафазного один такт — «запись». В цепях съема информации с регистра рекомендуется применять выходные элементы НЕ, ИЛИ-НЕ.

#### СУММАТОРЫ

Двухразрядный комбинационный сумматор (рис. 5-67). На вход каждого разряда поступают прямые и инверсные сигналы двух слагаемых  $A_iB_i$  и перенос с предыдущего разряда  $P_{i-1}$ . На выходе формируются сумма  $S_i$  и перенос в следующий разряд  $P_i$ .

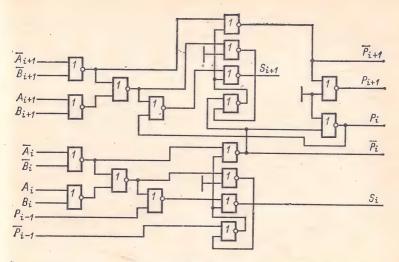


Рис. 5-67. Принципиальная схема двухразрядного комбинационного сумматора.

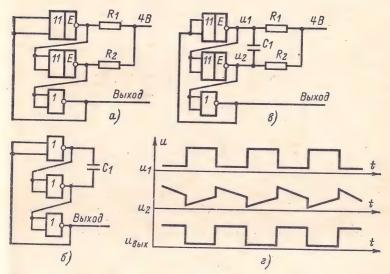


Рис. 5-68. Принципиальные схемы генератора высших (a), средних ( $\delta$ ), низших частот ( $\epsilon$ ) и временная диаграмма работы генератора низших частот ( $\epsilon$ ).

### ГЕНЕРАТОРЫ ИМПУЛЬСНЫХ НАПРЯЖЕНИЙ

Генераторы вырабатывают импульсные напряжения со скважностью  $Q \approx 2$ . Стабильность генерируемых колебаний определяется в основном стабильностью напряжения источника питания.

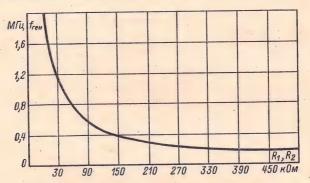


Рис. 5-69. Зависимость частоты генератора (рис. 5-68, a) от сопротивлений резисторов  $R_1$  и  $R_2$ .

**Генератор высших частот** на микросхеме 1ЛБ135 (рис. 5-68, *a*). Диапазон генерируемых частот 0,15—1,5 МГц.

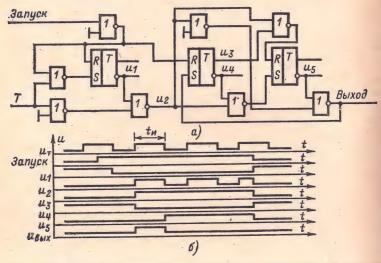


Рис. 5-70. Принципиальная схема генератора одиночных импульсов.

Резисторы  $R_1$ , и  $R_2$  необходимы для подстройки частоты; их сопротивление выбирается в пределах 3,9—300 кОм. Для ориентировочного

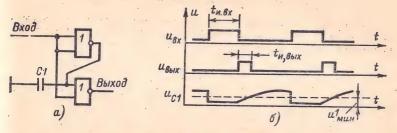


Рис. 5-71. Принципиальная схема формирователя импульсов по спаду входного импульса (a) и временная диаграмма его работы (б).

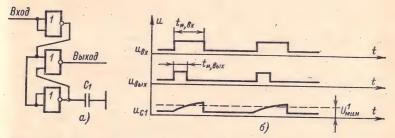


Рис. 5-72. Принципиальная схема формирователя импульсов по фронту входного импульса (a) и временная диаграмма его работы (б).

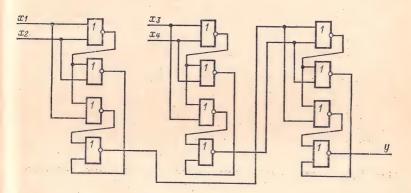


Рис. 5-73. Принципиальная схема формирования контрольного разряда для проверки информации на нечетность.

выбора значений сопротивлений в зависимости от частоты можно поль-

зоваться графиком, приведенным на рис. 5-69.

Генератор средних частот на микросхеме 1ЛБ131 (рис. 5-68, б). Частота генерируемых колебаний не более 300 к $\Gamma$ ц; она определяется емкостью конденсатора  $C_1$ . Ее значение в пикофарадах

$$C_1 \approx 80 T$$

где T — период колебания, мкс.

Генератор низших частот на микросхеме 1ЛБ135 (рис. 5-68,  $\epsilon$ ). Частота генерируемого напряжения определяется значениями емкости конденсатора  $C_1$  и сопротивлениями резисторов  $R_1$  и  $R_2$ . Сопротивления этих резисторов не более 150 кОм. Диапазон генерируемых частот лежит в пределах от сотых долей герца до 100  $\Gamma$ ц.

Генератор одиночного импульса на микросхемах 1ЛБ131 и 1ТР131 (рис. 5-70, a,  $\delta$ ) выделяет один импульс при приходе на его вход раз-

решающего сигнала «запуск».

Длительность выходного импульса определяется длительностью импульсов  $t_{\rm u}$  последовательности T.

#### ФОРМИРОВАТЕЛИ ИМПУЛЬСОВ

Формирователь импульсов по спаду входного импульса, построенный на микросхеме 1ЛБ131 (рис. 5-71).

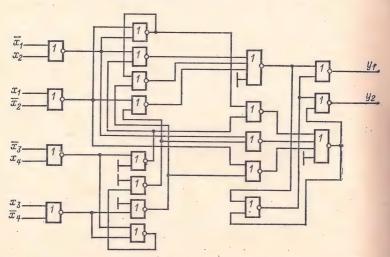


Рис. 5-74. Принципиальная схема формирования вычета по «модулю 3».

Длительность выходного импульса  $t_{\rm u,\, Bax}$  зависит линейно от емкости конденсатора  $C_1$  до значений длительности, равной примерно 8—10 длительностям входного импульса  $t_{\rm u,\, Bx}$ . Дальнейшее увеличение емкости к увеличению длительности импульса не приводит, так как за время  $t_{\rm u,\, Bx}$  конденсатор не успевает полностью разрядиться.

Схема форм ирователя импульсов по фронту входного импульса (рис. 5-72) построена на микросхеме 1ЛБ131. В этом случае длительность выходного импульса  $t_{
m u,\; вых}$  значительно меньше длительности входного импульса  $t_{\rm H,\,BX}$ . Емкость  $C_1$  в пикофарадах, обеспечивающая заданную длитель-

ность импульса  $t_{\rm u,\, Bыx}$ , равна:

$$C_1 \approx 250 t_{\rm H, BMX}$$

где  $t_{\rm H,\,BMX}$ , МКС.

Формирователь контрольного разряда при проверке информации на нечетность (рис. 5-73) выполнен на микросхемах 1ЛБ131. Если n-разрядная информация содержит четное число единиц, то в (n+1)-м контрольном разряде формируется логическая единица. В результате во всех разрядах с учетом контрольного количество единиц нечетное.

Формирователь вычета «по модулю 3» предназначен для контроля узлов арифметических устройств. На рис. 5-74 приведена схема формирования вычета «по модулю 3» двоичных чисел, построенная на микро-

схемах 1ЛБ131 и 1ЛБ132.

Таблица соответствия выходного двухразрядного кода от комбинации входного четырехразрядного числа, поясняющая работу формирователя вычета, приведена в табл. 5-4.

Таблица 5-4

1					, - 0 .
N₂ x₁	x <sub>2</sub>	*3	<i>x</i> <sub>4</sub>	y <sub>1</sub>	y <sub>2</sub>
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0 0 0 0 1 1 1 1 0 0 0 0 0	0 0 1 1 0 0 0 1 1 0 0 0 1 1 0 0 0 1 1	0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1 0 1	0 0 1 0 0 0 1 0 0 0 1 0 0 0 1	0 1 0 0 1 0 0 1 0 0 1 0 0

## 5-3. ПРИМЕРЫ ПОСТРОЕНИЯ ФУНКЦИОНАЛЬНЫХ УЗЛОВ РЭА на аналоговых микросхемах

В данном параграфе приведены некоторые примеры практических схем функциональных узлов РЭА на аналоговых интегральных микросхемах с ориентировочными электрическими параметрами этих узлов при нормальной температуре.

### Малошумящий усилитель низкой частоты на микросхеме 1УС231 (рис. 5-75)

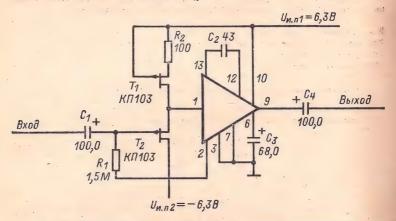


Рис. 5-75. Принципиальная схема малошумящего усилителя на микросхеме 1УС231.

Входное сопротивление не менее	1,5 МОм
Неравномерность АЧХ в диапазоне 20 Гц — 200 кГц	
не более	1,5 дБ
Максимальное выходное напряжение не менее	1,5 B
Входиая емкость не более	500 OM
Напряжение шумов в полосе частот 20 Гц — 200 кГц	3-30 мкВ

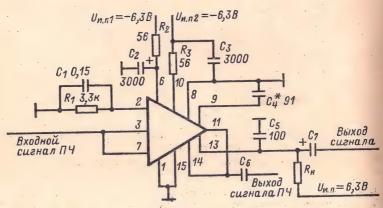


Рис. 5-76. Принципиальная схема каскада усилителя промежуточной частоты с логарифмической переходной характеристикой на микросхеме 2УС282.

Каскад логарифмического усилителя промежуточной частоты на микросхеме 2УС282 (рис. 5-76). При таком включении микросхема выполняет функции усилителя-ограничителя и детектора.

Избирательный усилитель на микросхеме 1УС231 (рис. 5-77, а)

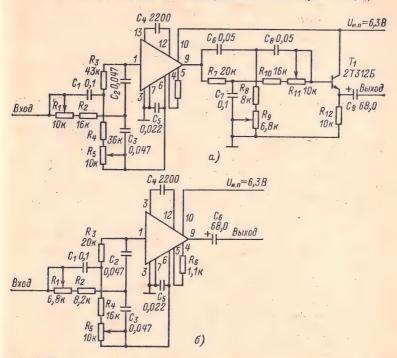


Рис. 5-77. Принципиальные схемы избирательных усилителей на микросхемах 1УС231.

a — на частоту 80 Гц;  $\delta$  — на частоту 160 Гц.

Центральная частота полосы пропускания .								80 Ги
Ширина полосы пропускания на уровне 0,7								6 Ги
Входное напряжение Входное сопротивление	:•	•	•	•	•	•	 • •	1,0 MB
Выходное напряжение не менее			•	•	• •		 • (	2 B

<sup>\*</sup> Значение емкости  $C_4$  соответствует частоте 60 МГи.

## Избирательный усилитель на микросхеме 1УС231 (рис. 5-77, б)

Центральная частота полосы пропускания	160 Гц
Ширина полосы пропускания на уровне 0,7	10 Гц 3,0 мВ
Входное напряжение	1.5 B
Выходное напряжение не менее	1,5 15

## Эмиттерный повторитель на микросхеме 2УС284 (рис. 5-78)

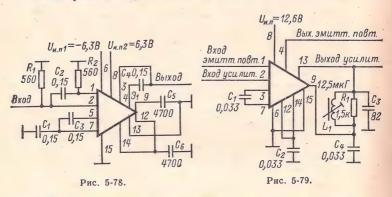


Рис. 5-78. Принципиальная схема эмиттерного повторителя на микросхеме 2УС284.

Рис. 5-79. Принципиальная схема эмиттерного повторителя и усилителя на микросхеме 2УС284.

Нижняя граничная частота	£									 3 МГц
Верхияя граничная частота	f									 30 MI II
Коэффициент передачи			 			٠				 0,92-1,0
Выходное сопротивление не	боле	e					•	٠	٠	 120 Om

# Эмиттерный повторитель и усилитель на микросхеме 2УС284 (рис. 5-79)

Амплитуда входного сигнала эмиттерного повторителя 150-200 мВ
Частота входного сигнала эмиттерного повторителя 5,0 МІ ц
Амплитуда входного сигнала усилителя не менее 20 мВ
Частота входного сигнала усилителя 5,0 МГц

## Усилитель-ограничитель на микросхеме 1УС231 (рис. 5-80)

Входное напряжение не более		 			0,4 B
Верхняя граничная частота не	более .	 			100 кГц
Напряжение ограничения на в	выходе.	 			0,8-2,0 B

## Видеоусилитель на базе микросхемы 1УС231 (рис. 5-81)

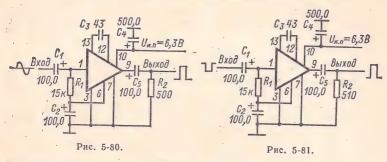


Рис. 5-80. Принципиальная схема усилителя-ограничителя на микросхеме 1УС231.

Рис. 5-81. Принципиальная схема видеоусилителя на микросхеме 1УС231.

Амплитуда входного импульса не более	0,4 B
10	TDUUTOTO TI HOG
Длительность импульса не менее	500 KLM
Риплитуда выходного импульса не более	. 22 R
Полярность выходного импульса	оложительная трицательная)

## Преобразователь частоты на базе микросхемы 1УТ221 (рис. 5-82)

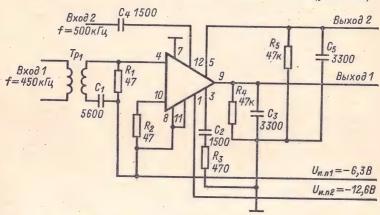


Рис. 5-82. Принципиальная схема преобразователя частоты на микросхеме 1УТ221Б,

Входное напряжение
Коэффициент передачи не менее
Верхняя граничная частота $f_B$
Пиапазон разностных частот выходного сигнала
Коэффициент гармоник не более 2%
Сперационный усилитель на микросхеме 1УТ221Б (рис. 5-83)
Входное сопротивление не менее
Кооффициент усиления не менее
Входной ток не более
Decident Brother Tokob He Golee
Напряжение смещения нуля не более
Выходное напряжение
Сопротивление нагрузки
$U_{n,n,1} = 12,6B$
$U_{M,\Pi,1} = +6.3B$ $C_2 \ 0.1$
$R_3$ $R_5$
- R1 ∇A1 " - R1 VA1
5,1K 1223 Bxod R11K 9 7 200K 470
7 ВЫХОО
Bx021 4 8 C1 15 10 5

05 B

Рис. 5-83. Принципиальная схема операционного усилителя на микросхеме 1УТ221Б.

Рис. 5-83.

Рис. 5-84.

Рис. 5-84. Принципиальная схема дифференцирующего усилителя на микросхеме 1УТ401Б.

Резистор  $R_2$  подбирается при регулировании усилителя.

Дифференцирующий усилитель на микросхеме 1УТ401Б (рис. 5-84)
Длительность импульса входного сигнала 10 мкс Частота следования входных импульсов
Длительность выходного импульса (по уровню 0,5):       +0,55 мкс         положительного отрицательного
положительного
Длительность спада выходного импульса: положительного

## Формирователь импульсов на микросхемах 2УС282 и 2УС284 (рис. 5-85)

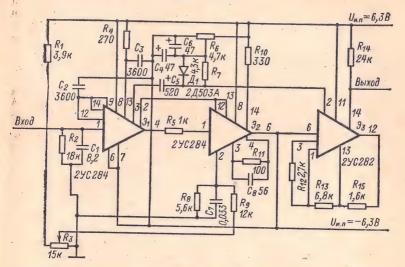


Рис. 5-85. Принципиальная схема формирователя импульсов на микросхемах 2УС284 и 2УС282.

Параметры входных импульсов положительной полярности:
амплитуда 0,5—2 В
длительность
частота следования
Амплитуда выходных импульсов положительной поляр-
ности не менее

### Формирователь пилообразного напряжения на микросхеме 1УТ401 (рис. 5-86)

Длительность рабочего хода		 	5—100 мкс
Длительность обратного хода		 	2-10 мкс
Коэффициент гармоник не бо	элее:		
при $U_{\text{вых}} = 3.4 \text{ B} \dots$		 • • • • • •	1%
$npu U_{BMX} = 6,0 B \dots$		 	5%

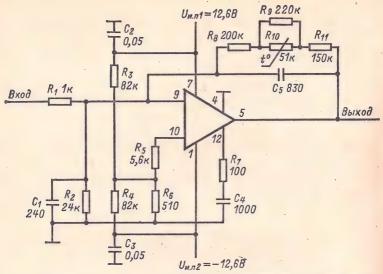


Рис. 5-86. Принципиальная схема формирователя пилообразного напряжения на микросхеме 1УТ401Б.

#### Мультивибратор автоколебательный на микросхеме 1УТ221В (рис. 5-87)

Форма выходного сигнала .... Меандр 1.5-3 B Амплитуда выходного сигнала 0.8-3.0 кГп Частота повторения 5,0 мкс Длительность фронта выходного импульса не более . .

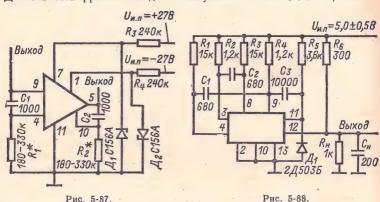


Рис. 5-87. Принципиальная схема автоколебательного мультивибратора на микросхеме 1УТ221В.

Рис. 5-88. Принципиальная схема генератора прямоугольных импульсов на микросхеме 1КТ491Б.

Рис. 5-87.

# Генератор прямоугольных импульсов на микросхеме 1КТ491Б (рис. 5-88)

Амплитуда выходного импульса	40 B
Длительность выходного импульса	25 470
Длительность фронта выходного импульса	2,5 MKC
Лимтельность спана выходного мунутье	U,3 MKC
Длительность спада выходного импульса	0,2 mkc
Частота следования импульсов	0 кГц
Скважность	3.0

### RC-генератор на микросхеме 1УС221Д (рис. 5-89)

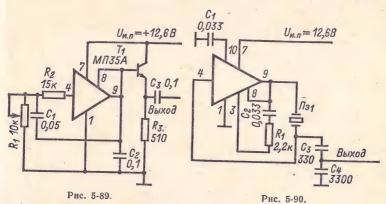


Рис. 5-89. Принципиальная схема *RC*-генератора на микросхеме 1УС221Д.

Рис. 5-90. Принципиальная схема кварцевого генератора на микросхеме 1УС221В.

## Кварцевый генератор на микросхеме 1УС221В (рис. 5-90)

Выходное напряжение .														* /				1 0 P
Частота генерации			•	•	•	•	•	•	۰	٠	•	*	•	*	•	۰	٠	1,0 D
Форма выходного силис		• •	۰		۰	٠	٠	٠	۰	۰	٠	٠	•	٠	•	•		1,25 MI II
Форма выходного сигна	JIA		٠				٠											Синусоида

## Генератор низкой частоты на микросхеме 1УТ401 (рис. 5-91)

P.	
Выходное напряжение	70 00 D
Частота выходного сигнала	1,0-9,0 B
The state of the s	450 Гп
пестионывность частоты выхолного сигнала	100/
Скважность выходных импульсов	10%
CADEMATOCID BENAOMINIA RIMITY/IBCOB	2 + 01

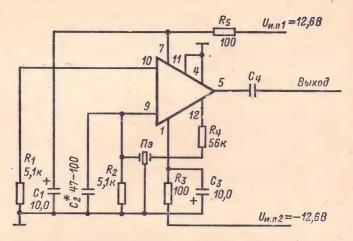


Рис. 5-91. Принципиальная схема генератора низкой частоты на микросхеме 1УТ401Б.

### Стабилизатор напряжения на микросхеме 1УТ401 (рис. 5-92)

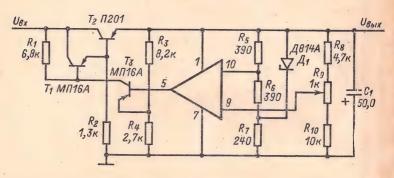


Рис. 5-92. Принципиальная схема стабилизатора напряжения на микросхеме 1УТ401Б.

Входное напряжение $U_{\text{вх}}$	17—27 B
Номинальное стабилизированное напряжение $U_{\mathtt{вых}}$	12,6 B
Диапазон регулировки стабилизированного напряжения	11—14 B
Точность стабилизации	1%
Напряжение пульсации при $I_{\text{вых}} = 300 \text{ мA} \dots$	5 мВ
552	s.

### Выпрямитель со стабилизатором напряжения на микросхеме 1УТ401 (рис 5-93)

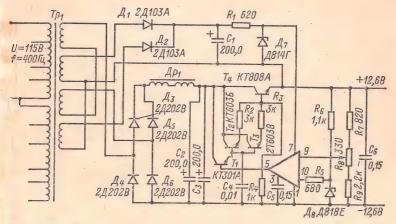


Рис. 5-93. Принципиальная схема выпрямителя со стабилизатором напряжения на микросхеме 1УТ401Б.

Стабилизированное выходное напряжение	 	 . 12.6 B
Точность стабилизации		1 0.0%
папряжение пульсации не оолее		20 MB
Максимальный ток нагрузки	 	 . 0,8 A

Таблица П1-1 Условные графические обозначения цифровых элементов

Наименование	Таблица истинности	Обозначение
Повторитель  Логически эквивалентная форма	<u>x y</u> 0 0 1 1	x 1 y x 1 y
НЕ (инвертор)  Логически эквивалентная форма	x y 0 1 1 0	x = 1 $y$ $x = 1$ $y$
ИЛИ (дизъюнктор) <sup>1</sup> Логически эквивалентная форма	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	x <sub>1</sub> 1 y
ИЛИ-НЕ (элемент Пирса) <sup>1</sup> Логически эквивалентная форма	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\frac{x_1}{x_2}$ $\frac{1}{x_2}$ $\frac{y}{x_2}$
И (конъюнктор) <sup>1</sup> Логически эквивалентная форма	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	x1 8 y x2 8 1

Наименование	Таблица истинности	Обозначение
И-НЕ (элемент Шеффера) <sup>1</sup> Логически эквивалентная форма	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	x1 8 y x2 1
Сложение по модулю 2 (нечетность) <sup>1</sup>	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	x <sub>1</sub> M <sub>2</sub> y x <sub>3</sub>
Сложение по модулю 2 с отрицанием (четность) <sup>1</sup>	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	x1 M2 y )
Эквивалентность 1	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\frac{x_f}{x_g} = \frac{y}{x_s}$
Исключающее ИЛИ («1 и только 1»)	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\frac{x_1}{x_2} = 1$

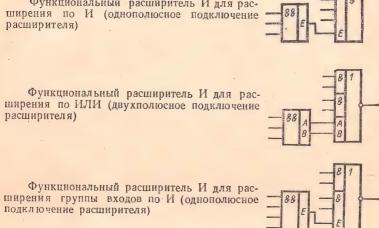
*	11 родолжен	ше табл. 111-1
Наименование	Таблица истинности	Обозначение
«п» и только «п»². Общее обоз- начение	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	=n = n = x1 = 2 y x3
Логический порог <sup>3</sup> . Общее обо- значение	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c c} & > n \\ \hline & \\ & \\$
Мажоритарность 4	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c c} x_1 \\ \hline x_2 \\ \hline x_3 \end{array} \geqslant M  y$
Выводы, не несущие логической информации	- - - -	

из четы рех переменных. 4 Число входов может быть любым, нечетным больше одного, например три.

<sup>1</sup> Число входов может быть любым, больше одного.
2 Число входов любое, больше одного; п—натуральное число, не превышающее числа входов любое, больше одного; п—натуральное число, не равиое единице, меньшее общего числа входов элемента, например логический порог 2 четырох переменных

Примеры обозначений комбинационных логических элементов с равноценными входами





Примечание. При изображении разнесенным способом функциональ ных расширителей и логических элементов, к которым расширители подклю мень, символ функции расширителя указывает: а) операцию, выполняемую над входными переменными расширителя, например И; б) функцию, выполняемую основным элементом над результатом операции расширителя, например ИЛИ.

Метки,	обозначающие	функциональные	назначения	входов
триггеров	,	- 0		шидов
Вход для	я раздельной уст	ановки триггера в	состояние логи-	· S*
ческой едини	цы (S-вход)			
Вход для	я раздельной уст	гановки триггера в	состояние логи-	- R
ческого нуля	(К-вход)			
Вход для	я установки сост	ояния логической	единицы в уни-	. J
версальном Ј	К-триггере (Ј-вх	од)		
Вход дл	я установки сос	стояния логическо	го нуля в уни-	· K
версальном Ј	К-триггере (К-в:	ход)	J J	,
Счетный	вход (Т-вход)			T **
Информа	ционный вход дл	ія установки тригг	ера в состояния	D
логической е,	диницы и логиче	ского нуля (D-вхо	од)	
Подготов	ительный управл	пяющий вход для р	азрешения при-	· V
ема информал	ции (V-вход)			
Исполнит	гельный управля	ющий (командный	) вход для осу-	C *
ществления г	гриема информац	ии. Вход синхрон	изации (С-вход)	
			(-	

<sup>\*</sup> При необходимости к буквам добавляются цифры, например S1, S2, C1, C3 и т. д. \*\* Если триггер имеет только счетный вход, метка T может отсутствовать.

Таблица П1-2 Обозначения элементарных асинхронных триггеров

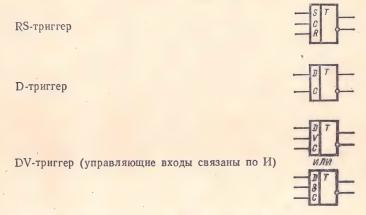
		•
Наименование	Таблица состояний 1	Обозначение?
RS-триггер с прямыми входами (с раздельной установкой состояний «0» и «1»)	A B Q 0 0 Q* 0 1 0 1 0 1 1 1 H/O	$\frac{A}{B} S T \frac{Q}{\overline{Q}}$
RS-триггер с инверсными вхо- дами	A B Q 0 0 H/O 0 1 1 1 0 0 1 1 Q*	A S T Q R R Q
ЈК-триггер	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	A I T Q Q

Наименование	Таблица состояний 1	Обозначение 2
Т-триггер (триггер со счетным входом)	A Q 0 Q* 1 Q*	А Т Т <u>Q</u> <u>Q</u> ИЛИ <u>Q</u> <u>Q</u>
Подключение к выходам триг- гера внутренних нагрузочных резисторов		a a

В таблицах состояний приняты следующие обозначения:

Q\* - хранение состояния триггера;

Примеры обозначений синхронных триггеров со статическим управлением\*



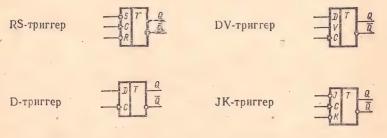
<sup>\*</sup> Значение двоичной переменной на статическом входе воспринимается все время, пока сигнал на этом входе находится в одном определенном состоянии.

 $<sup>\</sup>widetilde{Q}^*$  — изменение состояния триггера на противоположное; H/O — состояние триггера неопределенно.  $^2$  Выход логического нуля отличается от выхода единицы индикатором логического отрицания (Q). Логический индикатор на входе триггера указывает, при каком значении логической переменной происходит определенное воздействие на состояние триггера.

DV-триггер (информационные входы связаны по И) DRS-триггер с асинхронными S- и R-входами Двухступенчатый синхронный RS-триггер с асинхронными S- и R-входами и с выходами от первой и второй ступени JKRS-триггер с динамическим С-входом

Синхронный RS-триггер, управляемый двумя сериями синхронизирующих сигналов

Примеры обозначений синхронных триггеров с динамическим исполнительным управляющим (синхронизирующим) входом \*



Примеры обозначений триггеров, построенных по принципу двухступенчатого запоминания информации



<sup>\*</sup> Значение двоичной переменной на динамическом входе воспринимается только в те промежутки времени, когда сигнал на этом входе изменяется определенным образом. В отличие от статического входа динамический вход обозначают треугольником.

### Примеры обозначений триггеров со сложной входной логикой

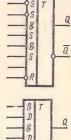
Асинхронный RS-триггер. Входы в S- и R-группах связаны по ИЛИ (дизъюнктивно)



Асинхронный RS-триггер. Входы в S- и R-группах связаны по И (конъюнктивно)



Асинхронный RS-триггер, имеющий две группы инверсных S-входов, связанных по ИЛИ, две группы прямых S-входов, связанных по И, и один инверсный R-вход



D-триггер

D-входы связаны по И-ИЛИ

С-входы связаны по И



Обозначения входов и выходов дешифраторов, шифраторов, полусумматоров, сумматоров, кодовых преобразователей и регистров

 Вход считывания информации
 C\*

 Вход сдвига
 D\*

 Выход по модулю «2»
 M2

 Вход установки в состояние «0»
 R

Выход полусумматора, вход сумматора или вход регистра «Сумма по модулю 2»; вход установки в состояние «1» S\*

мма по модулю 2»; вход установки в состояние «1» S\*
Перенос P
Вход подготовки приема информации V
Суммирующий счетный вход +1
Входы шифраторов, входы и выходы дешифраторов помечают чис-

лами, изображающими кодовые комбинации: 0, 1, 2 ...

Выходы шифраторов помечают числа и, изображающими двоич-

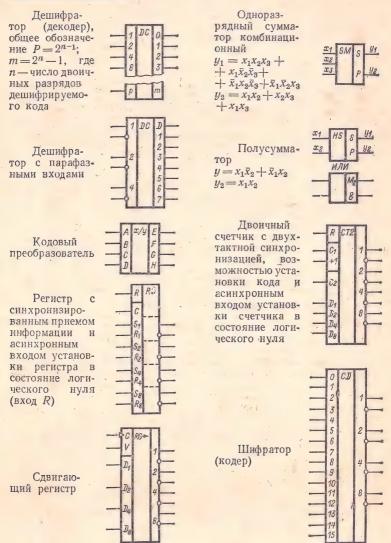
ные веса: 1, 2, 4, 8. Входы и выходы кодовых преобразователей обозначают арабскими

БЛОДЫ И ВЫХОДЫ КОДОВЫХ ПРЕООРАЗОВАТЕЛЕЙ ОООЗНАЧАЮТ АРАОСКИМИ ЦИФРАМИ ИЛИ ЛАТИНСКИМИ БУКВАМИ, VCHOBBLE PRACHICA PRODUCE A PRODUCE OF THE PR

Условные графические изображения прямых и инверсных входов и выходов сложных логических элементов отличают такими же способами, как и для более простых логических элементов

\* В обозначениях регистров и счетчиков применяют совместно с цифровыми индексами.

Примеры построения условных графических обозначений сложных логических элементов



Примечания: 1. Входы и выходы могут быть обозначены произвольными метками.

2. Допускается входы помечать двоичными весами, а выходы — произвольными метками.

3. Входы могут быть помечены двоичными весами, а выходы десятичными изображениями кодовых комбинаций.

# Указатель типов микросхем, сведения о которых помещены в справочнике

(по функциональному признаку)

(по функц	(по функциональному признаку)					
Функция, выполияемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.				
·		1.				
ЦИФРОВ	ые микросхемы					
Логич	еские элементы И					
Элемент 2И с возможностью	1ЛИ041, К1ЛИ041	38				
расширения по И Элемент ЗИ с возможностью	1ЛИ042, К1ЛИ042	38				
расширения по И Элемент 4И с возможностью	1ЛИ043, К1ЛИ043	38				
расширения по И 2 элемента ЗИ с возмож-	1ЛИ044, К1ЛИ044	38				
ностью расширения по И 2 элемента 4И с возмож-	1ЛИ045, К1ЛИ045	38				
ностью расширения по И 4 элемента 2И Элемент 2-2И с расширением по И и ИЛИ	К1ЛИ721, 1ЛИ781, К1ЛИ781 2ЛС021, 2ЛС022, 2ЛС025, 2ЛС026	196, 204				
2 элемента 2И с расширением	2ЛС023, 2ЛС024	227				
по И Элемент 6И	1ЛИ091	62				
Логичес	кие элементы ИЛИ					
4 элемента 2ИЛИ Элемент 6ИЛИ и элемент 2ИЛИ	К1ЛБ384 К1ЛЛ201	155				
2 элемента 2ИЛИ с возможностью расширения	2ЛС011, К2ЛС011	221				
Логичес	ские элементы НЕ					
Элемент НЕ	1ЛН101А, 1ЛН101Б, К1ЛН101А, 2ЛН181, К2ЛН181, 2ЛН182, К2ЛН182, 2ЛН183, К2ЛН183	66 262 262				
Элемент НЕ с эмиттерным повторителем на выходе	1ЛН102A, 1ЛН102Б, К1ЛН102A, 1ЛН102B, 1ЛН102Г,	0.0				
2 элемента НЕ	К1ЛН102В 1ЛН103А, 1ЛН103Б, К1ЛН103А;	66				
2 элемента НЕ 3 элемента НЕ	2ЛН021, 2ЛН022 2ЛН433, К2ЛН433	227 298				
5 элементов НЕ 4 элемента НЕ	2ЛН432, К2ЛН432 2ЛН051	298 238				

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
5 элементов НЕ с открытым	2ЛН431, Қ2ЛН431	298
коллекторным выходом Элемент 2HE 5 элементов HE	2ЛН151 2ЛН111, 2ЛН112, 2ЛН113	250
arj aorhamane c	2ЛН114, 2ЛН115, 2ЛН116	243
Логически	ие элементы И-ИЛИ	
Элемент И-ИЛИ	2ЛС021, 2ЛС022, 2ЛС023	1
O H HHH .	2ЛС024, 2ЛС025, 2ЛС026 2ЛС152	227 250
Элементы И-ИЛИ Элемент 2 (2И)-ИЛИ	2ЛС152	250
Элемент 2Й-ИЛИ и элемент	1ЛР281А, К1ЛР281А, 1ЛР281Б,	
2И-ИЛИ-НЕ, оба расши- ряемые по И и ИЛИ,	К1ЛР281Б, 1ЛР281В, К1ЛР281В	
с общим входом по И	KINI 201B	107
Элемент 4ИЛИ-И и элемент	1ЛС131, К1ЛС131	76
2ИЛИ-НЕ Элемент 2И и элемент	1ЛС151, К1ЛС151 1ЛС281А, К1ЛС281А, 1ЛС281Б,	86
2И-ИЛИ, оба расширяе-	К1ЛС281Б, 1ЛС281В,	
мые по И	К1ЛС281В	107
Логические элемент	ы И-НЕ и элементы ИЛИ-НЕ	-
2 элемента И-НЕ/ИЛИ-НЕ	2ЛБ042, К2ЛБ042	232
	2ЛБ181, К2ЛБ181-	262
2 элемента ИЛИ-НЕ/И-НЕ 3 элемента И-НЕ/ИЛИ-НЕ	2ЛБ041, К2ЛБ041 2ЛБ174А, 2ЛБ174Б, К2ЛБ174А,	232
o snementa Pi-tiL/Fibiti-tiL	К2ЛБ174Б	254
8 элементов И-НЕ	2ЛБ406А, 2ЛБ406В, 2ЛБ406В	289
9 элементов И-НЕ 13 элементов И-НЕ	2ЛБ401A, 2ЛБ401Б, 2ЛБ401В 2ЛБ404A, 2ЛБ404Б 2ЛБ404В	289 289
13 элементов И-НЕ с диод-	2ЛБ405	289
ными выходами	OHEASE KOHEASE	298
Элемент 2И-НЕ и 2 двух-входовых расширителя по	2ЛБ435, К2ЛБ435	290
или ,		
2 элемента 2И-НЕ и двух-	2ЛБ434, К2ЛБ434	298
входовый расширитель по ИЛИ	·	
Элемент 2ИЛИ-НЕ и эле-	1ЛБ1010А, 1ЛБ1010Б,	
мент НЕ	К1ЛБ1010А	66
Элемент 2ИЛИ-НЕ	1ЛБ1013А, 1ЛБ1013Б, Қ1ЛБ1014А, Қ1ЛБ1013А	66
2 элемента 2ИЛИ-НЕ	1ЛБ1011А, 1ЛБ1011Б,	
O WILLIE	К1ЛБ1011А 1ЛБ142А, 1ЛВ142Б,	66 81
Элемент ИЛИ-НЕ с повышен-	К1ЛБ142A, 1ЛБ142Б, К1ЛБ142A, К1ЛБ142Б	01
вления.		

	· .
Условное обозначение микросхемы	Стр.
1ЛБ1014А, 1ЛБ1014Б, К1ЛБ1014А	66
1ЛБ0611, 1ЛБ0611А, 1ЛБ303, К1ЛБ303, К1ЛБ313,	42, 110 110, 116
1ЛБ333, Қ1ЛБ333, Қ1ЛБ583 1ЛБ341А, 1ЛБ341Б, Қ1ЛБ341 1ЛБ363, Қ1ЛБ363 1ЛБ553, Қ1ЛБ553 Қ176ЛА7	122 191 132 142 172 198
1ЛБ1014В, К1ЛБ1014В, 1ЛБ1104Г	66
1ЛБ102А, 1ЛБ102Б, К1ЛБ102А	65
1ЛБ106А, 1ЛБ106Б, К1ЛБ106А	65
1ЛБ106В, 1ЛБ106Г, К1ЛБ106В	65
К1ЛБ1012А	66
1ЛБ109А, 1ЛБ109Б, К1ЛБ109А 2ЛБ433, К2ЛБ433	66 298
2ЛБ172А, 2ЛБ172Б, Қ2ЛБ172А, Қ2ЛБ172Б 2ЛБ432, Қ2ЛБ432	254 <b>1</b> 298
1ЛБ211A, К1ЛБ211A, 1ЛБ211Б, К1ЛБ211Б, 1ЛБ211В, К1ЛБ211В, 1ЛБ211Г, К1ЛБ211Г 1ЛБ091A, К1ЛБ091A, 1ЛБ091Б, К1ЛБ091Б, 1ЛБ091В	104
К1ЛБ091В, 1ЛБ091Г,	62
К1ЛБ091Г	62
1ЛБ0613, 1ЛБ0613A 1ЛБ304, К1ЛБ304 К1ЛБ314 1ЛБ334, К1ЛБ334	42 110 116 122
	ПЛБ 1014А, 1ЛБ 1014Б, К1ЛБ 1014А  1ЛБ 1014А, 1ЛБ 1014Б, К1ЛБ 303, К1ЛБ 304, К1ЛБ 1014В, 1ЛБ 1014В, 1ЛБ 1014В, 1ЛБ 1016В, К1ЛБ 106В, 1ЛБ 106В, К1ЛБ 106В, К1ЛБ 1012В, К1ЛБ 211В, К1ЛБ

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхёмы	Стр.
3 элемента ЗИ-НЕ Элемент 4ИЛИ-НЕ с эмиттерным повторителем на	1ЛБ364, К1ЛБ364 1ЛБ554, К1ЛБ554 К1ЛБ584 К176ЛА9 1ЛБ103А, 1ЛБ103Б, К1ЛБ103А 1ЛБ107А, 1ЛБ107Б, К1ЛБ107А	142 172 191 198 65 65
выходе То же с нагрузкой на вы- ходе эмиттерного повтори- теля	1ЛБ107В, 1ЛБ107Г, К1ЛБ107В	65
2 элемента 4И-НЕ и элемент НЕ 2 элемента 4И-НЕ, один расширяемый по ИЛИ 2 элемента 4И-НЕ Элемент 4И-НЕ Элемент 3ИЛИ-НЕ Элемент 5ИЛИ-НЕ Элемент 5ИЛИ-НЕ Элемент 5ИЛИ-НЕ олемент 5ИЛИ-НЕ олемент 6ИЛИ-НЕ	1ЛБ342A, 1ЛБ342Б, К1ЛБ342 К176ЛП12 1ЛБ301, К1ЛБ301, К1ЛБ311 1ЛБ331, К1ЛБ331 1ЛБ361, К1ЛБ361 1ЛБ551, К1ЛБ551 1ЛБ563A, 1ЛБ563Б, 1ЛБ563В К1ЛБ581 К1ЛБЛА8 2ЛБ101, К2ЛБ101 2ЛБ102, К2ЛБ102A, К2ЛБ102Б 1ЛБ104A, 1ЛБ104Б, К1ЛБ108A	132 198 110 122 142 172 186 191 198 241 65 65
выходе То же с нагрузкой на вы- ходе эмиттерного повтори-	1ЛБ108В, 1ЛБ108Г, К1ЛБ108В	66
теля Элемент 6ИЛИ-НЕ Элемент 6ИЛИ-НЕ с эмит- терным повторителем на выходе То же с нагрузкой на вы-	1ЛБ101А, 1ЛБ101Б, К1ЛБ101А 1ЛБ105А, 1ЛБ105Б, К1ЛБ105А 1ЛБ105В, 1ЛБ105Г, К1ЛБ105В	65 65 65
ходе эмиттерного повторителя Элемент 6И-НЕ Элемент 8И-НЕ	2ЛБ431, K2ЛБ431 1ЛБ302, K1ЛБ302 K1ЛБ312 1ЛБ332, K1ЛБ332 1ЛБ344A, 1ЛБ344Б 1ЛБ362, K1ЛБ362 1ЛБ552, K1ЛБ552 K1ЛБ582 2ЛБ171A, 2ЛБ171Б, K2ЛБ171A, K2ЛБ171Б	298 110 116 122 132 142 172 191

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
Элемент ЗИ-НЕ с повышен- ным коэффициентом раз- вствления	1ЛБ092A, 1ЛБ092Б, К1ЛБ092A, К1ЛБ092Б, К1ЛБ092В, К1ЛБ092Г 2ЛБ436, К2ЛБ436 1ЛБ212A, 1ЛБ212Б, К1ЛБ212A,	62 298
Элемент 4И-НЕ мощный с возможностью расширения по И	К1ЛБ212Б, К1ЛБ212А, К1ЛБ212Б 1ЛБ566А, 1ЛБ566Б	104 186
2 элемента 4И-НЕ с большим коэффициентом разветвления  Элемент 6И-НЕ с повышенным коэффициентом раз-	1ЛБ306, К1ЛБ306, К1ЛБ316 1ЛБ336, К1ЛБ336 1ЛБ556, К1ЛБ556 1ЛБ0614, 1ЛБ0614A 2ЛБ173, 2ЛБ173A, К2ЛБ173, К2ЛБ173A	110 122 172 42 254
ветвления Элемент 8И-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ	1ЛБ065, 1ЛБ065А, 1ЛБ066, 1ЛБ066А, К1ЛБ065, К1ЛБ066	42
Элемент 6И-НЕ с возмож- постью расширения по ИЛИ	К1ЛБ067, К1ЛБ068	42
Элемент 4И-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ	К1ЛБ069, К1ЛБ0610	42
2 элемента ЗИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ 2 элемента 2И-НЕ, расши-	1ЛБ061, 1ЛБ061А, 1ЛБ062, 1ЛБ062А, К1ЛБ061, К1ЛБ062 К1ЛБ063, К1ЛБ064	42
ряемых по ИЛИ Элемент 6И-НЕ с расшире- нием по И	1ЛБ561А, 1ЛБ561Б, 1ЛБ561В	186
4 элемента 2И-НЕ с открытым коллекторным выходом (элементы контроля)  2 элемента 4И-НЕ с открытым коллекторным выходом и повышенной нагру-	1ЛБ0612, 1ЛБ0612A 1ЛБ338, К1ЛБ338 1ЛБ343A, 1ЛБ343Б 1ЛБ558, К1ЛБ558 1ЛБ337, К1ЛБ337 1ЛБ557, К1ЛБ557	42 122 132 172 122 172
зочной способностью (элементы индикации) Элемент И-НЕ 8 элементов И-НЕ с повышенным коэффициентом разветвлейия	2ЛБ211 2ЛБ402	265 289
12 элементов И-НЕ	2ЛБ403А, 2ЛБ403Б. 2ЛБ403В	289

Функция, выполняемая Условное обозначение Стр. микросхемой микросхемы Логические элементы ИЛИ-НЕ/ИЛИ 2ЛБ011, Элементы HE, или-не, К2ЛБ011. 2ЛБ014. N-HE К2ЛБ014, 2ЛБ015, К2ЛБ015, 2ЛБ012, К2ЛБ012, 2ЛБ013, К2ЛБ013, 2ЛБ016, К2ЛБ016, 221 2ЛБ017, К2ЛБ017 Элемент ИЛИ-НЕ 2ЛБ051. 2ЛБ052, 2ЛБ053. 238 Элемент 2ИЛИ-НЕ и 3 двух-1ЛБ135, К1ЛБ135 . 76 входовых расширителя по 1ЛП151, К1ЛП151 86 ИЛИ 4 элемента 2ИЛИ-НЕ К1ЛБ383 155 К176ЛЕ5 198 2ЛБ1110, 2ЛБ1111, 2ЛБ1112 243 1ЛБ131, К1ЛБ131 4 элемента 2ИЛИ-НЕ 76 1ЛБ151, К1ЛБ151 86 2 элемента ЗИЛИ-НЕ и эле-К1ЛБ202 90 мент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ 2 элемента 2ИЛИ-НЕТ 1ЛП144А, 1ЛП144Б, К1ЛП144А, 81 К1ЛП144Б 2 элемента ЗИЛИ, ЗИЛИ-НЕ 2ЛБ233, К2ЛБ233 269 и элемент 2ИЛИ, 2ИЛИ-НЕ 2 элемента ЗИЛИ-НЕ и эле-К176ЛП4 198 мент НЕ 2 элемента ЗИЛИ-НЕ К1ЛБ372, К1ЛБ379, К1ЛБ3710 147 1ЛБ9110, 1ЛБ919 К1ЛБ874, К1ЛБ8713 214 209 3 элемента ЗИЛИ-НЕ К176ЛЕ10 198 4 элемента ЗИЛИ-НЕ 2ЛБ231, К2ЛБ231 269 3 элемента ЗИЛИ-НЕ и эле-К1ЛБ201 90 мент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ 2 элемента 4ИЛИ-НЕ К176ЛЕ6 198 2 элемента 4ИЛИ-НЕ и эле-К176ЛП11 198 мент НЕ Элементы 4ИЛИ/4ИЛИ-НЕ. 2ЛБ232, К2ЛБ232 269 8ИЛИ 2 элемента 4ИЛИ-НЕ 1ЛБ132, К1ЛБ132 76 1ЛБ141А, 1ЛБ141Б, К1ЛБ141А, К1ЛБ141Б 81 1ЛБ152, К1ЛБ152 86 2 элемента 4ИЛИ-НЕ/4ИЛИ К1ЛБ382 155 К1ЛБ721 196 1ЛБ781, К1ЛБ781 204 Элемент 5ИЛИ-НЕ/5ИЛИ 1ЛБ9118 214 К1ЛБ3718 147 То же с нагрузочными рези-К1ЛБ376, К1ЛБ3717 147 сторами на выходах К1ЛБ877, К1ЛБ8715 209 1ЛБ9117 214

,	'	1
Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
Элемент 6ИЛИ-НЕТ	1ЛП143А, 1ЛП143Б, К1ЛП143А, К1ЛП143Б	81
Элемент 8ИЛИ-НЕ/8ИЛИ Элемент 10ИЛИ-НЕ/10ИЛИ	К1ЛБ381 К1ЛБ722	155 196
2 элемента 2ИЛИ-НЕ Сборка из восьми элементов	1ЛБ782, К1ЛБ782 2ЛБ114, 2ЛБ115, 2ЛБ116 2ЛБ111, 2ЛБ112, 2ЛБ113	204 243 243
2ИЛИ-НЕ Элемент 2ИЛИ-НЕ и эле-	1ЛБ133, К1ЛБ133	76
мент ЗИЛИ-НЕ с повышенным коэффициентом	1ЛБ153, К1ЛБ153	86
разветвления Элемент ЗИЛИ-НЕ с повы- шенным коэффициентом	1ЛБ134, К1ЛБ134 1ЛБ154, К1ЛБ154	76
разветвления Элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ с	1ЛБ9116	. 86 214
повышенным коэффициентом разветвления	К1ЛБ3716	147
То же с нагрузочными резисторами на выходах Элемент ЗИЛИ-НЕ/ЗИЛИ	К1ЛБ375 К1ЛБ378	147
с возможностью расширения по ИЛИ	1ЛБ918	214
То же с нагрузочными резисторами на выходах	К1ЛБ371, К1ЛБ3719 К1ЛБ873, К1ЛБ8711 1ЛБ911	147 209 214
4 элемента 2ИЛИ-НЕ и эле- мент НЕ	2ЛБ117. 2ЛБ118, 2ЛБ119	243
Логические элементы И-ИЛИ-НЕ		
2 элемента 2И-2ИЛИ-НЕ	1ЛР361, К1ЛР361 К1ЛР581	142 191
Элемент 2-2-2-3И-4ИЛИ-НЕ	1ЛР363, К1ЛР363 К1ЛР583	142 191
Элемент 2-2-3-4И-4ИЛИ-НЕ Элемент 2-2И-2ИЛИ-НЕ и элемент 2-4И-2ИЛИ-НЕ	1ЛР342A, 1ЛР342Б, К1ЛР342 1ЛР341A, 1ЛР341Б, К1ЛР341	132 132
2 элемента ЗИ-2ИЛИ-НЕ (кворум-элемент)	К1ЛР081	58
Элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ	1ЛР343A, 1ЛР343Б 1ЛР364, К1ЛР364 К1ЛР584	132 142 191
Элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ с расширением по ИЛИ Элемент 2-2И-2ИЛИ-НЕ с	1ЛР061, 1ЛР061А, 1ЛР062, 1ЛР062А, К1ЛР061 К1ЛР062 К1ЛР063, К1ЛР064	42 42
расширением по ИЛИ Элемент И-ИЛИ-НЕ низко-	2ЛР171, К2ЛР171	254
частотный		

		1050. 2
Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
2 элемента 2-2И-ИЛИ-НЕ 2 элемента 2-2И-2ИЛИ-НЕ, один расширяемый по ИЛИ Элемент 2-2-2-2И-4ИЛИ-НЕ, расширяемый по ИЛИ 2 элемента 2-И-2ИЛИ-НЕ, один расширяемый по ИЛИ  Элемента 2-И-2ИЛИ-НЕ, один расширяемый по ИЛИ  Элемент 2-2-2-3И-4ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ  Элемент 4-4И-2ИЛИ-НЕ с возможностью расширения по ИЛИ  2 элемента 2И-2ИЛИ-НЕ Элемент И-ИЛИ-НЕ	1ЛР067, 1ЛР067A, 1ЛР068, 1ЛР068A 1ЛР065, 1ЛР065A 1ЛР066, 1ЛР066A 1ЛР0611, 1ЛР0611A, 1ЛР0612, 1ЛР0612A 1ЛР0610, 1ЛР0610A 1ЛР069, 1ЛР069A 1ЛР301, К1ЛР301 К1ЛР311 1ЛР331, К1ЛР331 1ЛР551, К1ЛР551 1ЛР303, К1ЛР303 К1ЛР313 1ЛР333, К1ЛР333 1ЛР553, К1ЛР553 1ЛР304, К1ЛР304 К1ЛР314, К1ЛР318 1ЛР334, К1ЛР334 1ЛР554, К1ЛР554 К1ЛР721 1ЛР781, К1ЛР781 2ЛР211	42 42 42 42 110 116 122 172 110 116 132 172 110 116 122 172 110 204 265
	· Расширители	
Расширитель по И и расширитель по ИЛИ	1ЛП281, К1ЛП281	107
Расширитель Двойной расширитель Расширитель по И (12 элементов)	2ЛП172, Қ2ЛП172 2ЛП171, Қ2ЛП171 2ЛП401	254 254 289
4 двухвходовых расширителя	1ЛП561	186
по ИЛИ 2 трехвходовых расширителя по ИЛИ	К1ЛП067, К1ЛП068 К1ЛП371, К1ЛП372 К1ЛП871, К1ЛП872	42 147 209
2 четырехвходовых расширителя по ИЛИ	1ЛП065, †ЛП065A К1ЛП065, К1ЛП066 1ЛП066, 1ЛП066A 1ЛП145A, К1ЛП145Б 1ЛП301, К1ЛП301 'К1ЛП311 1ЛП331, К1ЛП331 1ЛП351, К1ЛП551	42 81 110 116 122 172

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
Шестивходовый расширитель по ИЛИ 2 трехвходовых расширителя по И Восьмивходовый расшири-	КІЛП063, КІЛП064 ІЛП091, КІЛП091 ІЛП211, КІЛП211 КІЛП061, ІЛП061A,	42 62 104
тель по ИЛИ	1ЛП062, 1ЛП062А, К1ЛП061, К1ЛП062 1ЛП333, К1ЛП333 1ЛП553, К1ЛП553	42 122 172
Элементы арифмети	ческих и дискретных устройств	
	Регистры	
Восьмиразрядный последова-	1ИР061А	42
Статический реверсивный сдвиговый двухразрядный	<b>К</b> 1ИР201	90
Статический трехразрядный 3 квазистатических сдвиго- вых регистра с числом	К1ИР202 К1ИР441	90
разрядов 1, 4, 16 Сдвиг на 8 разрядов Сдвиг на 12 разрядов Сдвиг на 16 разрядов Сдвиг резерсивный на 4 раз-	К1ИР207 К1ИР205 К1ИР203 К1ИР206, К1ИР208	90 90 90 90
ряда Сдвиг реверсивный на 8 раз-	К1ИР204	90
рядов Сдвиг реверсивный на 3 раз-	2ИР403А, 2ИР403Б	289
ряда 2 четырехразрядных регистра хранения	2ИР301A, 2ИР301Б, К2ИР301A, К2ИР301Б	279
Четырехразрядный реверсив- ный регистр сдвига	2ИР302A, 2ИР302Б, К2ИР302А, К2ИР302Б	279
Разряд регистра Разряд двухтактного реги-	2ИР111, 2ИР112 1ИР141А, 1ИР141Б	243
стра сдвига На 4 двоичных разряда Регистр хранения с контро-	К1ИР141А, К1ИР141Б , 2ИР401А, 2ИР401Б , 2ИР402А, 2ИР402Б	81 289 289
лем нулевого состояния на восемь разрядов		
Сумматоры		
Двухразрядный Комбинационный с упра-	1ИС061A   К1ИС201	. 42
вляющими входами На два двоичных разряда	2ИС401А, 2ИС401Б	289
	I .	

11р000 лжение прилож. 2		
Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
По	олус умматоры	
Полусумматор  С инверсией и двухвходовый	К1ИЛ101А, 1ИЛ101А, 1ИЛ101Б 1ИЛ131, К1ИЛ131 К1ИЛ373 2ИЛ231, К2ИЛ231	65 76 147 269
элемент ИЛИ-НЕ С резисторами нагрузки на выходах	1ИЛ141А, 1ИЛ141Б, К1ИЛ141А, К1ИЛ141Б К1ИЛ371, К1ИЛ372	81
4 полусумматора Полусумматор на 8 разрядов	2ИЛ291, К2ИЛ291 2ИЛ401Б, 2ИЛ401В	275 289
	Счетчики	
Одноразрядный реверсивный со сквозным переносом, установочным и вентильным входами	К1ИЕ201	90
Декадный с фазоимпульсным представлением информации	К1ИЕ551	172
С ускоренным переносом на 3 разряда	KIME202	, 90
Четырехразрядный с последовательным переносом	2ИЕ301А, 2ИЕ301Б, К2ИЕ301А, К2ИЕ301Б 2ИЕ302А, 2ИЕ302Б, К2ИЕ302А,	279
Четырехразрядный реверсивный с параллельным переносом	К2ИЕ302Б	279
Четырехразрядный с параллельным переносом Счетчик по модулю 6, 10, 16 Счетчик на 2 разряда Разряд счетчика (разряд регистра сдвига)	2ИЕ303A, 2ИЕ303Б, Қ2ИЕ303A, Қ2ИЕ303Б 2ИЕ311, Қ2ИЕ311 2ИЕ401A, 2ИЕ401Б 2ИЕ111, 2ИЕ112 2ИЕ231, Қ2ИЕ231	279 287 289 243 269
	фраторы и прочие элементы етных устройств	
Шифратор Дешифратор на 3 входа Дешифратор со стробирова- нием	К1ИШ201 2ИД231, К2ИД231 К1ИД201 К1ИД202	90 269 90 90
Дешифратор двухступенча- тый на 4 входа со строби- рованием	2ИД291, Қ2ИД291	275
Ячейка дешифратора	1ИД561А, 1ИД561Б, 1ИД561В	186

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
Четырехразрядное устройство поразрядного уравно-	2ИП301, Қ2ИП301	279
вешивания Формирователь импульсов прямоугольной формы из	2ПМ631	310
логического перепада Формирователь разрядных токов	1KT461, K1KT461	166
2 формирователя втекающих адресных токов	1KT462A, 1KT462B, K1KT462	166
Формирователь втекающего адресного тока	2KT631	310
2 формирователя вытекаю-	1KT465A, 1KT465B, K1KT465	166
щих адресных токов Формирователь временных интервалов	1ПМ561А, 1ПМ561Б, 1ПМ561В	186
Элементы за	поминающих устройств	
Матрица ЗУ емкостью 32 бита	К1ЯМ411	160
(8 слов × 4 разряда) Матрица ЗУ емкостью 16 бит с выходом адресной шины	К1ЯМ412	160
на вывод 3 (4 слова × ×4 разряда) Матрица ЗУ емкостью 16 бит с выходом адресной шины на вывод 10 (4 слова ×	K19M413	160
× 4 разряда) Матрица ячеек памяти ем-	19M881	213
костью 16 бит Накопитель для оперативных запоминающих устройств	185PV1	207
со схемами управления Элемент памяти	2ЯП431, К2ЯП431	298
Пр	еобразователи	
Преобразователь напряжения 2 преобразователя уровней	2ПН151, 2ПН152 2ПН631	250 310
напряжения Преобразователь параллель- ного кода в последова-	К1ПК202	90
тельный на 4 разряда Преобразователь последовательного кода в параллель-	К1ПК201	90
ный на 8 разрядов Преобразователь двоичного кода в десятичный	2ПК301, К2ПК301	279
	l	1

Функция, выполняемая Условное обозначение Стр. микросхемой микросхемы ЦИФРОВЫЕ МНОГОФУНКЦИОНАЛЬНЫЕ МИКРОСХЕМЫ Многофункциональный логи-К1ЖЛ081 58 2ЖЛ291, К2ЖЛ291 ческий элемент 275 Многоцелевой элемент цифро-1ЖЛ341А, 1ЖЛ341Б, К1ЖЛ341 132 вых структур Формирователь разрядной К1ЖЛ551 172 записи, усилитель воспроизведения и схема установки нуля Усилители Усилитель 2УИ021 мощности им-227 2УИ151 250 пульсных сигналов Усилитель-приемник HM-2УИ631 310 пульсных сигналов с кабельной магистрали Усилитель воспроизведения 1УИ461А, 1УИ461Б, К1УИ461А, двухполярный К1УИ461Б 1УИ462А, 1УИ462Б, К1УИ462А, 166 К1УИ462Б Усилитель 1УИ463А, 1УИ463Б, К1УИ463А. воспроизведения однополярный К1УИ463Б 1УИ464А, 1УИ464Б, К1УИ464А, К1УИ464Б 166 2УИ431 Усилитель воспроизведения 298 сигналов C магнитной пленки Входной каскад усилителя 2УИ432 298 Считывания сигналов магнитной пленки Усилитель магистральный 2УП431, К2УП431 298 3 усилителя индикации К2ЛН641 412 Элемент 4И-НЕ мощный 1УП561А, 1УП561Б 186 открытым коллектором возможностью расширения по И Прочие логические элементы 4 элемента НЕ-НЕТ 1ЛП141А, 1ЛП141Б, К1ЛП141А, К1ЛП141Б 81 4 расширителя по НЕТ 1ЛП142А, 1ЛП142Б, К1ЛП142А, 81 К1ЛП142Б Импульсно-потенциальная 2HK051, K2HK051 238 схема совпадения Приемник сигнала с линии К1ЛП381 155 дифференциальный

Control of the Contro		
Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
Элемент логический универ-	К176ЛП1	198
Двухвходовый элемент 2ИЛИ-НЕТ и элемент 2ИЛИ с повышенным ко-	ІЛБ143А, ІЛБ143Б, ҚІЛБ143А, ҚІЛБ143Б	81
эффициентом разветвления Элемент с порогом переклю- чения 4, имеющий 2 входа с весом 2 и 3 входа с ве- сом 1	2ли431	298
Элемент с порогом переключения 3, имеющий 4 входа с весом 1	2ЛИ432	298
	Триггеры	
JК-триггер на основе много- целевого элемента цифро- вых структур	1TK341, K1TK341	132
ЈК-триггер с элементом ЗИ	1TK342, K1TK342	132
на входе	KITK311, 1TK331, KITK331	116, 122 122
·	1TK361, K1TK361	142
	1TK551, K1TK551, K1TK581	172 191
2 ЈК-триггера	1TK301, K1TK301	110.
RS-триггер .	ITK343A, ITK343Б, К1ТК343 ITP141A, ITP141Б, К1ТР141А,	132
	K1TP1416 K1TP381	. 81
RS-триггер	2TP171A, 2TP171B, K2TP171A,	
	K2TP1715 K1TP373	254 147
200	1TP911	214
RS-триггер с нагрузочными резисторами на выходах	K1TP371 K1TP913	147 214
RS-триггер с элементами	1TP061, 1TP061A,	
ЗИ-НЕ на входе расши- ряемых по ИЛИ	1TP062, 1TP062A, K1TP061, K1TP062	42
RS-триггер с элементами 2И-НЕ на входе расши-	1TP063, 1TP063A, K1TP063, K1TP064	10
ряемых по ИЛИ RS-триггер и элемент	1TP064, 1TP064A 1TP131, K1TP131	42 76
2ИЛИ-НЕ 2RS-триггера	1TP151, K1TP151 2TP114, 2TP115, 2TP116	86 243
	2TP231, K2TP231	269
2RS-триггера и 2 элемента 2ИЛИ-НЕ	2TP111, 2TP112, 2TP113	243
		ł

		210310
Функция, выполня <sup>е</sup> мая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
RS-триггер RST-триггер D-триггер	2TK181, K2TK181 K2TC241 K1TP374	262 375 147
2D-триггера	K1TP382 1TK332, K1TK332 1TK552, K1TK552 K176TM1	155 122 172 198
D-триггер синхронный	1ТК344А, 1ТК344Б К1ТР872, К1ТР875	132 209
Пр	очие триггеры	
С импульсно-потенциальным	KITKIOIA, ITKIOIA, ITKIOIB	65
управлением С импульсно-потенциальным управлением и эмиттерным	KITK102A, ITK102A, ITK1026	65
повторителем на выходах С импульсно-потенциальным управлением и эмиттер- ными повторителями и на-	КІТК102В, 1ТК102В, 1ТК102Г, КІТК102Д, 1ТК102Д, 1ТК102Е	65
грузочными резисторами на их выходах		
Триггер Шмитта	КІТШ181А — КІТШ181Д КІТШ221А — КІТШ221Д	315 331
Триггер Шмитта чувстви-	1ТШ191, К1ТШ191А, К1ТШ191Б	320
Двухступенчатый с входной логикой 2 двухступенчатых RS-триг-	K1TP721 1TP781, K1TP781 K1TK081	196 204 58
гера RST-триггер	2TK041, K2TK041 2TK171A, 2TK1715, K2TK171A, K2TK1715,	232 254 254
RST-триггер	2TK231, K2TK231	269
4RST-триггера	2TK291A, K2TK291A, 2TK291B, K2TK291B	275
Половина триггера резерви-	2TC051	238
RS-триггер	2TP211	265
Аналог	говые микросхемы	

## Генераторы гармонических сигналов

Генератор кварцевый	2ГС191, 2ГС192	 367
ЧМ генератор	2ГС193	367
		577

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение: микросхемы	Стр.
Генераторы сиги	налов специальной формы	
Мультивибратор автоколеба- тельный Мультивибратор ждущий Элемент блокинг-генератора	2ΓΦ181, Κ2ΓΦ181 2ΓΦ182, Κ2ΓΦ182 1ΓΦ191, Κ1ΓΦ191	361 361
ждущего Мультивибратор с самовоз-	1ГФ192A—1ГФ192B, К1ГФ192	320 320
буждением Мультивибратор универсаль-	К224АФ1	375
ный Генератор прямоугольных импульсов	2ГФ631	310
	Детекторы	
Детектор АРУ Детектор АМ сигналов и де- тектор АРУ с УПТ	1ДА191 <mark>А, 1</mark> ДА191Б, К1ДА191 1ДА751	320 352
Детектор АМ сигналов Ограничитель-дискриминатор Детектор ЧМ сигналов Детектор АМ сигналов и де- тектор АРУ с УПТ	2ДА181, Қ2ДА181 2ДС191 Қ2ДС241 2ДА351	361 367 375 395
Детектор ЧМ сигналов с ограничителем	2ДС351	395
Коммутаторы	и ключи транзисторные	- Allerton
Прерыватель  Коммутатор шестиканальный Коммутатор четырехканаль-	1KT011A — 1KT011F, K1KT011A — K1KT011F 1KT241A, 1KT241B, K1KT241 1KT621A, 1KT621B, K1KT621 K1KT081 1KT902, K1KT902	313 338 346 58 355
ный Коммутатор пятиканальный Коммутатор	1КТ901, К1КТ901 1КП191, К1КП191	355 320
Ключ токовый Переключатель двухканаль-	1KT491A — 1KT491B, K1KT491A — K1KT491B 1KT681A — 1KT681B	343 348
ный		348
Переключатель четырехка- нальный Ключ электронный	1KT681A — 1KT681B K2KT241	375
	ры и ключи диодные	
Ключ электронный Коммутатор электронный	2КД281, К2КД281 2КД651, К2КД651 2КД351	390 413 395

Функция, выполняемая микросхемой '	Условное обозначение микросхемы	Стр.
Модулято	ры и подмодуляторы	
Регулирующий элемент АРУ Подмодулятор Модулятор кольцевой	1МА191А, 1МА191Б, К1МА191 2МС191, 2МС192 2МП351	320 367 390
МНОГОФУНКЦИ	ОНАЛЬНЫЕ МИКРОСХЕМЫ	
Преобразователь частоты	K2)KA241, K2)KA242	375
(смеситель и гетеродин) Детектор АМ сигналов и усилитель АРУ	К2ЖА243	375
Усилитель-ограничитель Усилитель ВЧ и преобразо-	К2ЖA244 К2ЖA371	375 404
ватель частоты Усилитель ПЧ и детектор	К2ЖА372	404
АРУ Усилитель записи оконечный и усилитель с выпрямите- лем для индикатора уровня	Қ2ЖА373	404
записи (для магнитофона) Усилитель и преобразователь частоты сигналов УКВ диапазона	Қ2ЖА375	404
дианазона Усилитель ЧМ сигналов ПЧ Стабилизатор напряжения питания и транзисторы ге- нератора тока подмагни- чивания и стирания магни- тофона	К2ЖА376 К2ГС371	404 404
П	реобразователи	
Смеситель частот Преобразователь частоты	2ПС191A, 2ПС191Б 2ПС351	367 395
Преобразователь декодирующий	2ПД281, К2ПД281, 2ПД282, К2ПД282 2ПД651, К2ПД651	390
Формирователь импульсных	2ПД652, К2ПД652 2ПМ351	413 395
сигналов Управляемый делитель на- пряжения для системы APV	2ПП351	395
		1
	е источники питания	1 200
Диодный мост Стабилизатор напряжения	1ПП191, К1ПП191   К2ПП241	320 375
		579

Функция, выполняемая Условное обозначение микросхемы		Стр.	
Схемы селекции и сравнения			
Схема сравнения токов	2CA281, K2CA281	390	
Пропускатель линейный Активные элементы частот- ной селекции	1CB191A, 1CB191B, K1CB191 1CC191A, 1CC191B, K1CC191 (A, B)	320	
	1CC192, K1CC192	320	
2 истоковых повторителя и инвертирующий усилитель	2СС842A, 2СС842Б, К2СС842 (A, Б)	422	
Усилители высоко	й и промежуточной частоты	,	
Усилитель ВЧ	2YC191A, 2YC191B	367 395	
	2УС351A, 2УС351Б 2УС721 (А—М),	030	
	K2YC721 (A—M)		
	2YC722 (A—M), K2YC722 (A—M) 2YC723 (A—M), K2YC723 (A—M)	420	
Усилитель ПЧ	2YC192	367 · 395, 404	
Универсальная усилительная схема	2УС352, К2УС375 1УС752A, 1УС752Б	352	
Экономичная усилительная стабилизированная схема	19C753A, 19C7535	352	
Усилитель универсальный	K2yC242, K2yC243	375	
	K2YC249 2YC281, K2YC281	390	
	2УС651, К2УС651	413	
Усилитель синусоидальных	2yC655, K2yC655 2yC181, K2yC181	361	
колебаний	0.00000	395	
Усилитель ПЧ с АРУ- Усилитель с эмиттерным по-	2yC353 2yC354	395	
вторителем Усилитель ПЧ с эмиттерным	2VC357	395	
повторителем и АРУ			
Усилитель ПЧ регулируе-	K2yC246	375	
Усилитель ПЧ изображения	Қ2УС247	375	
выходной Усилитель ПЧ звукового со-	K2yC248	375	
провождения			
· ·			
		1	

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
Усилитель каскодный	К1УС182А, К1УС182Б, К1УС182В 1УС222 (А, Б, В),	315 315
	K1yC222 (A, B, B) 2yC283, K2yC283 2yC653, K2yC653	331 390
Двухкаскадный Балансный	2УС657, К2УС657 К1УС181А—К1УС181Д 2УС284, К2УС284	413 315 390
Регулируемый	2yC654, K2yC654 2yC652, K2yC652 2yC282, K2yC282	413 390
Усилите	ели низкой частоты	
Усилитель НЧ	1 1 V C 192 , K 1 V C 192 - 1 V C 231 (A, B, B),	320
	K1VC231 (A, B, B), K1VC671 1VC731, K1VC731A, K1VC731B 2VC194	337 347 349 367
	K2yC244, K2yC245 2yC261 (A, B, B), K2yC261 (A, B, B) 2yC262 (A, B, B),	375
	K2yC232 (A, B, B)   2yC263 (A, B), K2yC263 (A, B, B)   2yC264 (A, B), K2yC264 (A, B, B)	
	2YC265 (A, B, B), K2YC265 (A, B, B) 2YC355 K2YC371, K2YC372, K2YC373 5YC041 (A, B, B),	387 395 404
	K5yC041 (A, B, B) 5yC042 (A, B, B),	
Усилитель мощности Усилитель напряжения двух- тактный	К5УС042 (А, Б, В) 173УН3 1УС771, К1УС771	428 349 354
Универсальный каскад Микрофонный	1УС981 (A, Б, В), К1УС981 (A, Б, В) 2УС193	35 <b>7</b> 367
Выходной Со специальной частотной узрантеристичей	19C191, K19C191 K2249H1	320 375
характеристикой Универсальный каскад	2yC356	395
		1

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
I	<b>Товторители</b>	
Эмиттерный повторитель Усилитель-повторитель	1y9191, K1y9191 2y9181, K2y9181, 2y9182, K2y9182	320 361
Истоковый повторитель на полевых транзисторах	2y3841 (A, B), K2y3841 (A, B)	422
Усилители	импульсных сигналов	
Усилитель импульсный	2УИ181, К2УИ181 2УИ182, К2УИ182	
	2УИ183, К2УИ183	361
Усилитель широкополосный	1YC751A, 1YC751B 2YC658, K2YC658	352 413
Видеоусилитель предвари-		375
Видеоусилитель	К1УБ181А—К1УБ181Г	315
	1УБ191, К1УБ191 К1УБ221А—К1УБ221Г	320 331
Усилители постоянного тог	ка, операционные и дифференциал	
Усилитель постоянного тока	1yT191, K1yT191	320
Усилитель многофункцио- нальный общего назначе- ния	1УТ981A, 1УТ981Б, К1УТ981 (A, Б, В)	357
УПТ однокаскадный дифференциальный	K1YT181A — K1YT181B 1YT221 (A, B, B),	315
Усилитель операционный	K1YT221 (A, B, B) 1YT401A, 1YT401B, K1YT401A, K1YT401B	331
	1УТ402, К1УТ402 (A, Б) 1УТ531, К1УТ531 (A, Б)	340 344
Усилитель дифференциаль-	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	354
ный	K2УП241   2УС656, K2УС656	375 413
Наборы а памана	гов, компонентов и матрицы	
Набор диодов	1 1HД041, К1НД041, 1НД042,	1
таоор диодов	Кінд042, інд043, Кінд043,	
	1НД044, К1НД044 2ЛП173, К2ЛП173,	38 254
	2ЛП021, 2ЛП022	227
	2HД021, 2НД022 2ЛП211	227 265

Функция, выполняемая микросхемой	Условное обозначение микросхемы	Стр.
Пара транзисторов структуры <i>п-р-п</i> (базовая схема дифференциального усилителя)	1HT291 (A, Б, В, Г, Д, Е), К1HT291 (A, Б, В, Г, Д, Е) 1HT591 (A, Б, В, Г, Д, Е), К1HT591 (A, Б, В, Г, Д, Е)	339
Набор транзисторов структуры <i>n-p-n</i>	1HT981 (A, B), K1HT981 (A, B), 1HT982 (A, B), K1HT982 (A, B) 1HT983, K1HT983A, K1HT983B, K1HT984 (A, B)	357
Набор транзисторов структуры <i>p-n-p</i>	1HT985 (A, B), K1HT985 (A, B), 1HT986 (A, B), K1HT986 (A, B), 1HT987 (A, B), K1HT987 (A, B), 1HT988 (A, B), K1HT988 (A, B)	357
Набор высоковольтных тран- зисторов структуры <i>n-p-n</i>	K1HT661	195
Набор транзисторов структуры <i>n-p-n</i>	2HT011, K2HT011, 2HT012, K2HT012, 2HT013, K2HT013 2HT171, K2HT171, 2HT172, K2HT172, 2HT173, K2HT173 2HT431, 2HT432, 2HT433	221 254 298
Набор транзисторов струк- туры <i>n-p-n</i>	2HT191, 2HT192 K224HT1A—K224HT1B	367 375
Пара полевых транзисторов структуры <i>n-p-n</i> слаботочная, согласованная	5HT041 (A, B, B), K5HT041 (A, B, B) 5HT042 (A, B, B), K5HT042 (A, B, B)	428
Пара полевых транзисторов сильноточная, согласованная	5HT043 (A, B, B), K5HT043 (A, B, B), 5HT044 (A, B, B), K5HT044A—K5HT044B	428
Набор конденсаторов	2HE281, K2HE281	390
Матрица декодирующая ре- зистивная	3HC011A — 3HC011M 3HC013, 3HC014A — 3HC014M, 3HC015A — 3HC015M, 3HC016A — 3HC016 M	425
Последовательный резистивный делитель напряжения	3HC012	425
Набор элементов комбиниро- ванный (резисторы и кон- денсаторы)	2НК041, К2НК041	232
Матрица комбинированная	2НҚ281, Қ2НҚ281	390

БОРИС ВЛАДИМИРОВИЧ ТАРАБРИН, СЕРГЕЙ ВИКТОРО-ВИЧ ЯКУБОВСКИЙ, НИКОЛАЙ АРСЕНЬЕВИЧ БАРКАНОВ, БОРИС АЛЕКСАНДРОВИЧ ВОРОДИН, БОРИС ПЕТРОВИЧ КУДРЯШОВ, ЮРИЙ ВАСИЛЬЕВИЧ НАЗАРОВ, ЮРИЙ НИ-КОЛАЕВИЧ СМИРНОВ

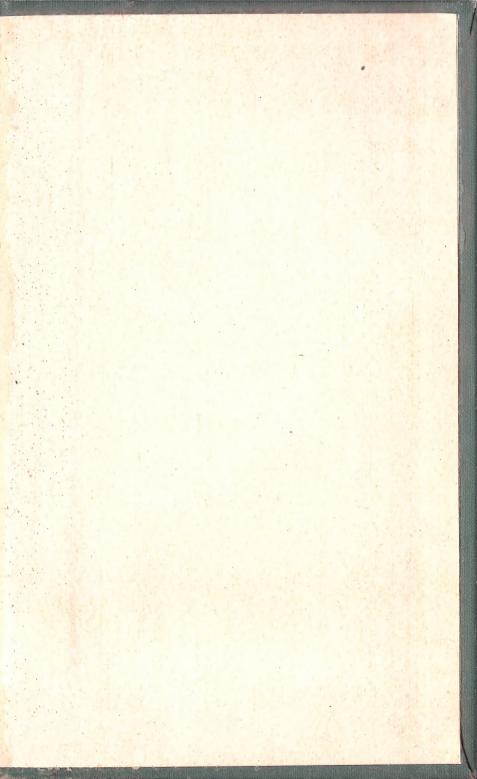
## СПРАВОЧНИК ПО ИНТЕГРАЛЬНЫМ МИКРОСХЕМАМ

Редактор Р. М. Малинин Редактор издательства И. Н. Суслова Переплет художника А. М. Кувшинникова Технический редактор Н. А. Галанчева Корректор М. Г. Гулина ИБ № 557

Сдано в набор 27/VII 1976 г. Подписано к печати 22/III 1977 г. Т-03482. Формат 84×108<sup>1</sup>/<sub>32</sub>. Бумага типографская № 3. Усл. печ. л. 30,66. Уч.-изд. л. 29,95. Тираж 115 000 экз. Зак. 774. Цена I р. 86 к.

Издательство «Энергия», Москва, М-114, Шлюзовая наб., 10

Ордена Трудового Красного Знамени Ленниградское производственно-техническое объединение «Печатный Двор» имени А. М. Горького Союзполиграфпрома при Государственном комитете Совета Министров СССР по делам издательств, полиграфии и книжной торговли. 197136, Ленинград, П-136, Гатчинская ул., 26



• CITPABOTHIM TO METERPANHIM MIKPOCKEMAM